

# SISTEMI DINAMICI

## [Fotocopie di Appunti]

A CURA DI ALESSANDRO PAGHI

**PROFESSORE:** Andrea Garulli (<http://www3.diism.unisi.it/people/person.php?id=13>)

**LINK AL CORSO:**

<http://www3.diism.unisi.it/FAC/index.php?bodyinc=didattica/inc.insegnamento.php&id=54893&aa=2014>

**FREQUENTAZIONE:** Consigliata.

**SISTEMA DINAMICO**: Fenomeno naturale o artificiale le cui grandezze caratteristiche variano nel tempo.

**VARIABILI DI INGRESSO**: Variabili che provengono dall'esterno.

**SISTEMA TEMPO-INVARIANTE (STAZIONARIO)**: Le costanti non dipendono dal tempo

**SISTEMA LINEARE E TEMPO-INVARIANTE (LTI)**: Hanno andamento esponenziale

**SISTEMA LINEARE E TEMPO-VARIANTE**: Sistema varia nel tempo.

**RAPPRESENTAZIONE I/O TEMPO CONTINUO**

**VARIABILI D'INGRESSO**: grandezze che agiscono sul sistema dall'esterno

**VARIABILI D'USCITA**: grandezze interne al sistema dalle quali mi interessa analizzare l'andamento.



Per la classe di sistemi a tempo-continuo, la rappresentazione i/o è data da una o più equazioni che coinvolgono gli ingressi, le uscite e le loro derivate.

$$R(y(t), \dot{y}(t), \ddot{y}(t), \dots, y^{(m)}(t), u(t), \dot{u}(t), \ddot{u}(t), \dots, u^{(m)}(t)) = \phi$$

con  $y^{(m)}(t) = \frac{\partial^m}{\partial t^m} y(t)$  ,  $u^{(m)}(t) = \frac{\partial^m}{\partial t^m} u(t)$

Per la CAUSALITÀ  $m \geq n$

$y(t) = \dot{u}(t) \Rightarrow$  non si può fare.

**SISTEMI LTI**:

$$a_m y^{(m)}(t) + a_{m-1} y^{(m-1)}(t) + \dots + a_2 \ddot{y}(t) + a_1 \dot{y}(t) + a_0 y(t) = b_m u^{(m)}(t) + b_{m-1} u^{(m-1)}(t) + \dots + b_2 \ddot{u}(t) + b_1 \dot{u}(t) + b_0 u(t)$$

$a_i, b_i \in \mathbb{R}$

$\Rightarrow \sum_{i=p}^m a_i y^{(i)}(t) = \sum_{j=p}^m b_j u^{(j)}(t)$  ,  $m \geq n$ .

RAPPRESENTAZIONE I/S/O TEMPO CONTINUO

VARIABILI DI STATO: insieme delle variabili che è necessario conoscere all'istante  $t$ , per poter determinare l'evoluzione del sistema  $\forall t$ , note le variabili d'ingresso.

$u_m(t)$  ingressi  
 $y_p(t)$  uscite  
 $x_m(t)$  variabili di stato

$$\Rightarrow \begin{cases} u_1(t), u_2(t), \dots, u_m(t) \\ y_1(t), y_2(t), \dots, y_p(t) \\ x_1(t), x_2(t), \dots, x_m(t) \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \dot{x}_1(t) &= f_1(x_1(t), \dots, x_m(t), u_1(t), \dots, u_m(t), t) \\ &\vdots \\ \dot{x}_m(t) &= f_m(x_1(t), \dots, x_m(t), u_1(t), \dots, u_m(t), t) \\ y_1(t) &= y_1(x_1(t), \dots, x_m(t), u_1(t), \dots, u_m(t), t) \\ &\vdots \\ y_p(t) &= y_p(x_1(t), \dots, x_m(t), u_1(t), \dots, u_m(t), t) \end{aligned}$$

NOTAZIONE VETTORIALE:

$$u(t) = \begin{bmatrix} u_1(t) \\ \vdots \\ u_m(t) \end{bmatrix}, \quad x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ \vdots \\ x_m(t) \end{bmatrix}, \quad y(t) = \begin{bmatrix} y_1(t) \\ \vdots \\ y_p(t) \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = f(x(t), u(t), t) \\ y(t) = g(x(t), u(t), t) \end{cases}$$

com:  $f: \mathbb{R}^m \times \mathbb{R}^m \times \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}^m$   
 $g: \mathbb{R}^m \times \mathbb{R}^m \times \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}^p$

SISTEMI LTI:

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = A \cdot x(t) + B \cdot u(t) \\ y(t) = C \cdot x(t) + D \cdot u(t) \end{cases}$$

com:  $A \in \mathbb{R}^{m \times m}$      $x(t) \in \mathbb{R}^{m \times 1}$   
 $B \in \mathbb{R}^{m \times m}$      $y(t) \in \mathbb{R}^{p \times 1}$   
 $C \in \mathbb{R}^{p \times m}$      $u(t) \in \mathbb{R}^{m \times 1}$   
 $D \in \mathbb{R}^{p \times m}$

RAPPRESENTAZIONE I/S/O TEMPO DISCRETO

$$\begin{cases} x(k+1) = f(x(k), u(k), k) \\ y(k) = g(x(k), u(k), k) \end{cases}$$

com:  $f: \mathbb{R}^m \times \mathbb{R}^m \times \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}^m$   
 $g: \mathbb{R}^m \times \mathbb{R}^m \times \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}^p$

SISTEMI LTI:

$$\begin{cases} x(k+1) = A x(k) + B u(k) \\ y(k) = C x(k) + D u(k) \end{cases}$$

## RAPPRESENTAZIONE I/O TEMPO DISCRETO

SISTEMI LTI:

$$a_0 y(k) + a_1 y(k-1) + \dots + a_m y(k-m) = b_0 u(k) + b_1 u(k-1) + \dots + b_m u(k-m)$$

$$\Rightarrow \sum_{i=0}^m a_i y(k-i) = \sum_{j=0}^m b_j u(k-j)$$

## PROPRIETÀ DEI SISTEMI DINAMICI

- ① CAUSALITÀ: le variabili di ingresso  $u(t)$  all'istante  $t$  non influenzano le variabili di stato  $x(t)$  e di uscita  $y(t)$ ,  $\forall t < t_0$ .
- ② TEMPO-INVARIANZA: il comportamento del sistema è invariante rispetto a traslazioni delle asse del tempo.  
 $u(t-\Delta) \Rightarrow y(t-\Delta)$ ,  $\forall \Delta \in \mathbb{R}$ .

- ③ LINEARITÀ: se funzioni  $f(\dots)$ ,  $g(\dots)$  e  $h(\dots)$  sono funzioni lineari delle variabili  $u, y, x$ .

Per i sistemi lineari vale:

PRINCIPIO DELLA SOVRAPPOSIZIONE DEGLI EFFETTI:

Sia  $u^{(A)}(t)$  un segnale di ingresso e sia  $y^{(A)}(t)$  la corrispondente uscita. Sia  $u^{(B)}(t)$  un altro segnale di ingresso e sia  $y^{(B)}(t)$  la corrispondente uscita.

Se il sistema è lineare, applicando l'ingresso

$u(t) = \alpha \cdot u^{(A)}(t) + \beta \cdot u^{(B)}(t)$ ,  $\alpha, \beta \in \mathbb{R}$  si ottiene l'uscita

$$y(t) = \alpha y^{(A)}(t) + \beta y^{(B)}(t).$$

DIK:

RAPPR. I/S/O

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

Integrando con:  $u = u^{(A)} \rightarrow x = x^{(A)}$   
 $u = u^{(B)} \rightarrow x = x^{(B)}$

Quindi:

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

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

$$\dot{\bar{x}} = \alpha x^{(A)} + \beta x^{(B)}$$

$$\dot{\bar{x}} = \alpha \dot{x}^{(A)}(t) + \beta \dot{x}^{(B)}(t) =$$

$\Downarrow$

③

$$\begin{aligned}
&= \alpha [Ax^{(A)}(t) + B\mu^{(A)}(t)] + \beta [Ax^{(B)}(t) + B\mu^{(B)}(t)] \\
&= \alpha Ax^{(A)}(t) + \alpha B\mu^{(A)}(t) + \beta Ax^{(B)}(t) + \beta B\mu^{(B)}(t) \\
&= A[\alpha x^{(A)}(t) + \beta x^{(B)}(t)] + B[\alpha \mu^{(A)}(t) + \beta \mu^{(B)}(t)] \\
&= A\bar{x}(t) + B[\alpha \mu^{(A)}(t) + \beta \mu^{(B)}(t)]
\end{aligned}$$

### RISPOSTA LIBERA E FORZATA

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \end{cases}$$

Scego come istante iniziale  $t=0$ .

$\Rightarrow x(0)$  condizione iniziale del sistema

Per il Principio di Sovrapposizione degli effetti:

$$\begin{cases} x(t) = x_e(t) + x_p(t) \\ y(t) = y_e(t) + y_p(t) \end{cases}$$

RISP. LIBERA:  $x_e(t), y_e(t)$ , soluzioni nel caso in cui  $u(t)=0, \forall t$ .

RISP. FORZATA:  $x_p(t), y_p(t)$ , soluzioni nel caso in cui  $x(0)=0$ .

### MODELLI DI TRASFERIMENTO DI RISORSE

Modello in cui le variabili di stato rappresentano la quantità di "risorsa" contenuta in un certo "comparto" o "mento".

### MODELLI DI TRANSIZIONE TRA STATI

Modello in cui gli stati rappresentano la probabilità della presenza di "attributi" o "qualità", oppure di trovarsi in una certa condizione.

### MODELLI DI INFLUENZA

Modello che espone relazioni causa-effetto tra le variabili del sistema.

## ANALISI DEI SISTEMI LTI TEMPO CONTINUO

$t = \phi$  istante iniziale tale che  $u(t) = \phi, \forall t < \phi$ .

RAPPR. i/o

Dato il sistema:

$$y^{(m)}(t) + a_{m-1}y^{(m-1)}(t) + \dots + a_1\dot{y}(t) + a_0y(t) = b_m u^{(m)}(t) + b_{m-1}u^{(m-1)}(t) + \dots + b_1\dot{u}(t) + b_0u(t)$$

determiniamo  $y(t), \forall t > \phi$  a partire da  $u(t)$  e dalle condizioni iniziali  $y(\phi), \dot{y}(\phi), \dots, y^{(m-1)}(\phi)$ .

RAPPR. i/s/o

Dato il sistema:

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \end{cases}$$

determiniamo  $x(t)$  e  $y(t), \forall t > \phi$  a partire da  $u(t)$  e  $x(\phi)$ .

## SEGNALI TIPICI NEI SISTEMI A TEMPO CONTINUO

① GRADINO UNITARIO

$$u(t) = \begin{cases} 1 & \text{se } t \geq \phi \\ \phi & \text{se } t < \phi \end{cases}$$

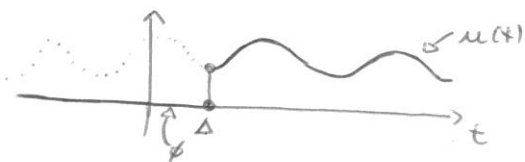


Tutti i segnali sono del tipo:  $u(t) = f(t) \cdot u(t)$

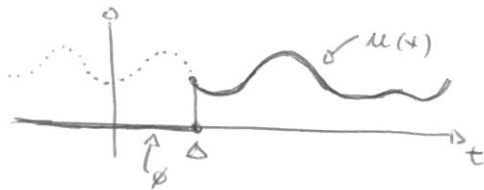


Operatore di traslazione nel tempo:

$$u(t) = f(t - \Delta) \cdot u(t - \Delta)$$



$u(t) = f(t) \cdot u(t - \Delta)$  ← Considero la funzione da  $\Delta$  in poi.



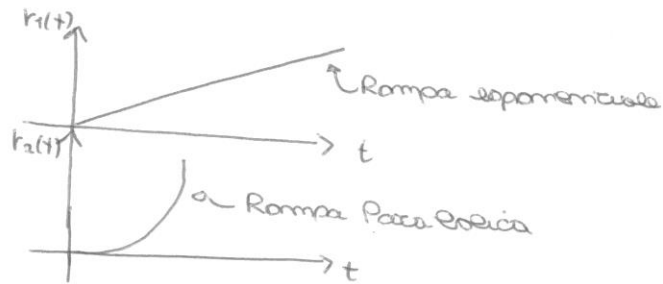
② SEGNALI CANONICI

$$r_k(t) = \frac{t^k}{k!} \cdot 1(t), \quad k=0, 1, 2, \dots$$

$$r_0(t) = 1(t)$$

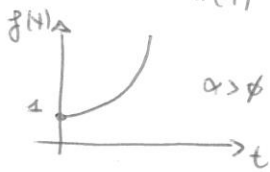
$$r_1(t) = t \cdot 1(t)$$

$$r_2(t) = \frac{t^2}{2} \cdot 1(t)$$



③ SEGNALI ESPONENZIALI

$$f(t) = e^{\alpha t} \cdot 1(t), \quad \alpha \in \mathbb{R}$$



④ SEGNALI A RAMPA ESPONENZIALE

$$f_k(t) = \frac{t^k}{k!} e^{\alpha t} \cdot 1(t)$$

⑤ SEGNALI SINUSOIDALI

$$f(t) = \cos(\omega t) \cdot 1(t) = \frac{e^{j\omega t} + e^{-j\omega t}}{2} \cdot 1(t)$$

$$f(t) = \sin(\omega t) \cdot 1(t) = \frac{e^{j\omega t} - e^{-j\omega t}}{2j} \cdot 1(t)$$

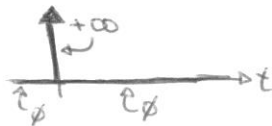
⑥ SEGNALE IMPULSIVO (DELTA DI DIRAC)

$$\delta_\epsilon(t) = \begin{cases} 1/\epsilon & \text{se } 0 \leq t \leq \epsilon \\ 0 & \text{altrimenti} \end{cases}$$



Delta di Dirac:

$$\delta(t) = \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \delta_\epsilon(t)$$



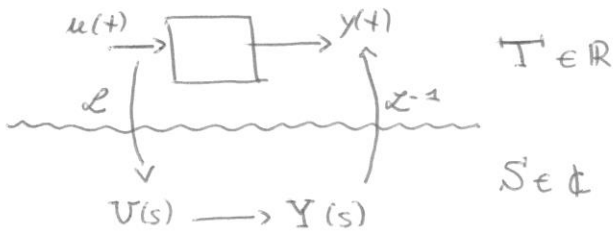
PROPRIETA':

a)  $\int_{-\infty}^{+\infty} \delta(t) dt = 1, \quad \forall \epsilon$

b)  $f(t)$  funzione continua,  $\int_{-\infty}^{+\infty} f(t) \cdot \delta(t - \tau) dt = f(\tau)$

c)  $\delta_\epsilon(t)$  è la derivata di  $1(t)$ ,  $\forall \epsilon$ .

# TRASFORMATA DI LAPLACE I



**DEF:** Sia  $f(t): \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}$ , tale che  $f(t) = 0, \forall t < 0$ .

$\exists M > 0, t_0 > 0, \alpha \in \mathbb{R} : |f(t)| \leq M e^{\alpha t}, \forall t \geq t_0$ .

Si definisce **Trasformata di Laplace** di  $f(t)$  la funzione

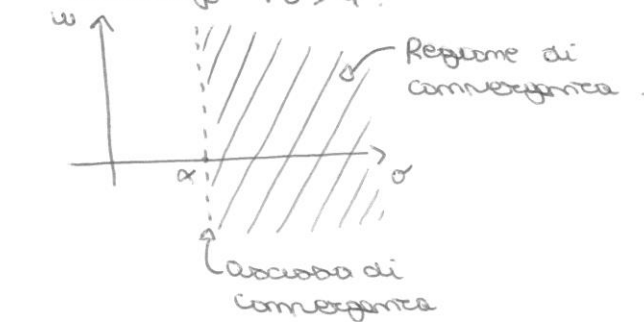
$F(s): \mathbb{C} \rightarrow \mathbb{C}$ .

$$F(s) = \int_0^{+\infty} f(t) e^{-st} dt \quad \text{e si indica con } F(s) = \mathcal{L}[f(t)].$$

• L'integrale di  $F(s)$  converge?

$$|f(t) e^{-st}| \stackrel{s = \sigma + j\omega}{=} |f(t) e^{-\sigma t} e^{-j\omega t}| = |f(t)| e^{-\sigma t} \underbrace{|e^{-j\omega t}|}_{=1} \leq M e^{\alpha t} e^{-\sigma t} = M e^{(\alpha - \sigma)t}$$

$F(s)$  converge  $\forall \sigma > \alpha$ .



**PROPRIETA':**

① **LINEARITA'**

$$g(t) = \alpha_1 f_1(t) + \alpha_2 f_2(t) \quad \alpha_1, \alpha_2 \in \mathbb{R}$$

$$F(s) = \alpha_1 F_1(s) + \alpha_2 F_2(s)$$

② **TRASFORMATA DI SEGNALE CON RITARDO**

$$g(t) = f(t - \Delta) \cdot u(t - \Delta), \quad \Delta \in \mathbb{R}, \Delta > 0$$

$$G(s) = F(s) e^{-s\Delta}$$

$$\begin{aligned} \text{DIM: } G(s) &= \int_0^{+\infty} g(t) e^{-st} dt = \int_{-\Delta}^{+\infty} f(\tau + \Delta) e^{-s(\tau + \Delta)} d\tau \\ &= e^{-s\Delta} \int_0^{+\infty} \underbrace{f(\tau) u(\tau) e^{-s\tau}}_{F(s)} d\tau = e^{-s\Delta} \cdot F(s). \end{aligned}$$

$\int_{-\Delta}^{+\infty} f(\tau) u(\tau) e^{-s\tau} e^{-s\Delta} d\tau$   
 $\int_{-\Delta}^{+\infty} \dots \hat{=} \text{museo!!}$



③ MOLTIPLICAZIONE PER UN ESPONENZIALE

$$g(t) = f(t) e^{\gamma t}, \quad \gamma \in \mathbb{R}$$

$$G(s) = F(s - \gamma)$$

Dim:  $G(s) = \int_0^{+\infty} f(t) e^{\gamma t} e^{-st} dt = \int_0^{+\infty} f(t) e^{-(s-\gamma)t} dt = F(s - \gamma)$

④ MOLTIPLICAZIONE PER t

$$g(t) = t \cdot f(t)$$

$$G(s) = -\frac{d}{ds} F(s)$$

Dim:  $\frac{d}{ds} F(s) = \frac{d}{ds} \int_0^{+\infty} f(t) e^{-st} dt = \int_0^{+\infty} f(t) \left[ \frac{d}{ds} e^{-st} \right] dt = \int_0^{+\infty} f(t) (-t) e^{-st} dt$   
 $= -\int_0^{+\infty} [t \cdot f(t)] e^{-st} dt = -t \cdot f(t)$

⑤ TRASFORMATA DELLA DERIVATA

$$g(t) = f'(t) \cdot 1(t)$$

$$G(s) = s \cdot F(s) - f(0)$$

Dim:  $\int_0^{+\infty} f'(t) e^{-st} dt \stackrel{\text{PER PARTI}}{=} \left[ f(t) e^{-st} \right]_0^{+\infty} - \int_0^{+\infty} f(t) (-s) e^{-st} dt = 0 - f(0) + s \underbrace{\int_0^{+\infty} f(t) e^{-st} dt}_{F(s)}$   
 $= -f(0) + sF(s)$

⑥ TRASFORMATA DELL'INTEGRALE

$$g(t) = \int_0^t f(\tau) d\tau$$

$$G(s) = \frac{1}{s} F(s)$$

Dim:  $g'(t) = f(t) \Rightarrow \mathcal{L}[g'(t)] = s \cdot G(s) - g(0) = F(s)$

⑦ T. VALORE FINALE

Se  $\lim_{t \rightarrow +\infty} f(t) \exists$  finito  $\Rightarrow \lim_{t \rightarrow +\infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot F(s)$

⑧ TRASFORMATA DEL PRODOTTO DI CONVOLUZIONE

PRODOTTO DI CONVOLUZIONE FRA  $f(t)$  e  $g(t)$ :  $p(t) = f(t) * g(t) = \int_0^t f(t-\tau) g(\tau) d\tau$

$$P(s) = \mathcal{L}[f(t) * g(t)] = F(s) \cdot G(s)$$

## TRASFORMATE DI SEGNAI NOTEVOLI

①  $f(t) = 1(t)$

$$F(s) = \int_0^{+\infty} 1(t) \cdot e^{-st} dt = \left[ \frac{1}{-s} e^{-st} \right]_{t=0}^{+\infty} = 0 - \frac{1}{-s} \cdot e^0 = \frac{1}{s}$$

$$\mathcal{L}[1(t)] = \frac{1}{s}$$

②  $f(t) = \delta(t)$

$$F(s) = \int_0^{+\infty} \delta(t) \cdot e^{-st} dt = \left[ e^{-st} \right]_{t=0} = 1$$

$$\mathcal{L}[\delta(t)] = 1$$

③  $g(t) = e^{\alpha t} \cdot 1(t)$

$$G(s) = F(s - \alpha) = \frac{1}{s - \alpha}$$

$$\mathcal{L}[e^{\alpha t} \cdot 1(t)] = \frac{1}{s - \alpha}$$

④  $r_k(t) = \frac{t^k}{k!} \cdot 1(t)$

$$r_1(t) = t \cdot 1(t) \Rightarrow \mathcal{L}[r_1(t)] = R_1(s) = -\frac{d}{ds} \frac{1}{s} = \frac{1}{s^2}$$

$$r_2(t) = \frac{t^2}{2} \cdot 1(t) \Rightarrow \mathcal{L}[r_2(t)] = R_2(s) = \frac{1}{2} \cdot \left( -\frac{d}{ds} R_1(s) \right) = \frac{1}{s^3}$$

⋮

$$\mathcal{L}[r_k(t)] = \frac{1}{s^{k+1}}$$

⑤  $f_k(t) = \frac{t^k}{k!} e^{\alpha t}$ ,  $\alpha \in \mathbb{R}$

$$\mathcal{L}[f_k(t)] = F_k(s) = \frac{1}{(s - \alpha)^{k+1}}$$

⑥  $u(t) = \cos(\omega t) \cdot 1(t)$

$$U(s) = \mathcal{L}\left[ \frac{e^{j\omega t} + e^{-j\omega t}}{2} \cdot 1(t) \right] = \frac{1}{2} \mathcal{L}[e^{j\omega t} \cdot 1(t)] + \frac{1}{2} \mathcal{L}[e^{-j\omega t} \cdot 1(t)]$$

$$= \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{s - j\omega} + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{s + j\omega} = \frac{s}{s^2 + \omega^2}$$

$$\mathcal{L}[\cos(\omega t) \cdot 1(t)] = \frac{s}{s^2 + \omega^2}$$

$$\mathcal{L}[\sin(\omega t) \cdot 1(t)] = \frac{\omega}{s^2 + \omega^2}$$

# USO DELLA TRASFORMATA DI LAPLACE PER LA SOLUZIONE DI SISTEMI LTI

TRASFORMATA DELLA RAPPR. I/O

$$y^{(m)}(t) = \frac{d^m}{dt^m} y(t)$$

$$\mathcal{L}[y^{(m)}(t)] = s^m Y(s) - s^{m-1} y(\phi) - s^{m-2} \dot{y}(\phi) - \dots - s y^{(m-2)}(\phi) - y^{(m-1)}(\phi)$$

$$\begin{aligned} & \{s^m Y(s) - s^{m-1} y(\phi) - s^{m-2} \dot{y}(\phi) - \dots - y^{(m-1)}(\phi)\} + a_{m-1} \{s^{m-1} Y(s) - s^{m-2} y(\phi) - s^{m-3} \dot{y}(\phi) - \dots \\ & - y^{(m-2)}(\phi)\} + \dots + a_1 \{s Y(s) - y(\phi)\} + a_0 Y(s) = \\ & = b_m s^m U(s) + b_{m-1} s^{m-1} U(s) + \dots + b_1 s U(s) + b_0 U(s) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} & \{s^m + a_{m-1} s^{m-1} + a_{m-2} s^{m-2} + \dots + a_1 s + a_0\} Y(s) = s^{m-1} y(\phi) + s^{m-2} \dot{y}(\phi) + \dots \\ & + y^{(m-1)}(\phi) + a_{m-1} \{s^{m-2} y(\phi) + s^{m-3} \dot{y}(\phi) + \dots + y^{(m-2)}(\phi)\} + \dots + a_1 y(\phi) + \\ & + \{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0\} \cdot U(s) \end{aligned}$$

Divido per  $\{s^m + a_{m-1} s^{m-1} + \dots + a_1 s + a_0\}$  e ottengo:

$$Y(s) = \underbrace{\frac{c_{m-1} s^{m-1} + c_{m-2} s^{m-2} + \dots + c_1 s + c_0}{s^m + a_{m-1} s^{m-1} + \dots + a_1 s + a_0}}_{Y_e(s)} + \underbrace{\frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{s^m + a_{m-1} s^{m-1} + \dots + a_1 s + a_0}}_{Y_g(s)} U(s)$$

Dove i coefficienti  $c_j$ , dipendono da  $a_i$  e dalle condizioni iniziali  $y(\phi), \dot{y}(\phi), \dots, y^{(m-1)}(\phi)$ .

$$Y_g(s) = G(s) \cdot U(s) \Rightarrow G(s) = \frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{s^m + a_{m-1} s^{m-1} + \dots + a_1 s + a_0}$$

↑  
Funzione di Trasferimento.

Grado dei Polinomi:

$$c_{m-1} = y(\phi), \quad c_{m-2} = \dot{y}(\phi) + a_{m-1} y(\phi)$$

max grado numeratore:  $m-1$

grado denominatore:  $m$ .

## TRASFORMATA DELLA RAPP. I/S/O

$$\mathcal{L}[x(t)] = \mathcal{L}[Ax(t) + Bu(t)]$$

$$sX(s) - x(\phi) = A \cdot X(s) + BU(s)$$

$$sX(s) - AX(s) = x(\phi) + BU(s)$$

$$(sI - A)X(s) = x(\phi) + BU(s)$$

$$(sI - A)X(s) = x(\phi) + BU(s)$$

$$X(s) = \underbrace{(sI - A)^{-1}x(\phi)}_{X_e(s)} + \underbrace{(sI - A)^{-1}B \cdot U(s)}_{X_g(s)}$$

$$Y(s) = CX(s) + DU(s) = C \left\{ (sI - A)^{-1}x(\phi) + (sI - A)^{-1}B U(s) \right\} + DU(s)$$

$$= C(sI - A)^{-1}x(\phi) + C(sI - A)^{-1}B U(s) + DU(s)$$

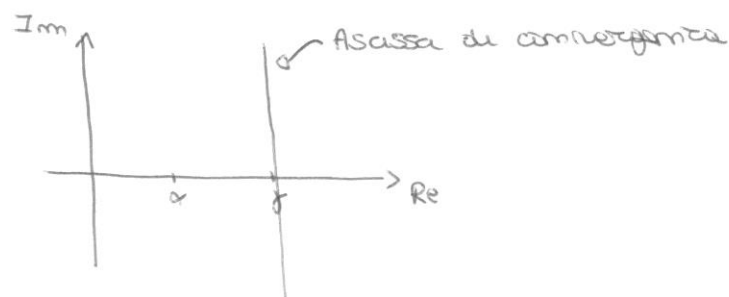
$$= \underbrace{C(sI - A)^{-1}x(\phi)}_{Y_e(s)} + \underbrace{\left\{ C(sI - A)^{-1}B + D \right\} \cdot U(s)}_{Y_g(s)}$$

$$Y_g(s) = G(s) \cdot U(s) \Rightarrow G(s) = C(sI - A)^{-1}B + D$$

## ANTITRASFORMATA DI LAPLACE

Data  $Y(s)$ , determiniamo  $y(t) = \mathcal{L}^{-1}[Y(s)]$

$$y(t) = \frac{1}{2\pi j} \int_{\gamma - j\infty}^{\gamma + j\infty} Y(s) e^{st} ds, \quad \gamma > \alpha$$



## ANALISI MODALE DEI SISTEMI LTI, TEMPO CONTINUO

"Modi": Funzioni del tempo che comporgono la risposta libera dei sistemi LTI.

POLI DI $Y_e(s)$	MODI
$p \in \mathbb{R}, \mu = 1$ Polo Reale Semplice	$e^{pt}$
$p = \sigma \pm j\omega, \mu = 1$ Coppia di poli complessi coniugati semplici	$e^{\sigma t} \cos(\omega t), e^{\sigma t} \sin(\omega t)$ modi Pseudoperiodici
$p \in \mathbb{R}, \mu > 1$ Polo Reale multiplo	$e^{pt}, t e^{pt}, t^2 e^{pt}, \dots, t^{\mu-1} e^{pt}$
$p = \sigma \pm j\omega, \mu > 1$ Coppia di poli complessi coniugati multipli	$e^{\sigma t} \cos(\omega t), e^{\sigma t} \sin(\omega t)$ $t e^{\sigma t} \cos(\omega t), t e^{\sigma t} \sin(\omega t)$ $\vdots$ $t^{\mu-1} e^{\sigma t} \cos(\omega t), t^{\mu-1} e^{\sigma t} \sin(\omega t)$

### CARATTERE DI CONVERGENZA DEI MODI:

DEF. Un modo  $m(t)$  si dice:

- Convergente, se  $\lim_{t \rightarrow +\infty} m(t) = \phi$
- Limitato non convergente, se non è convergente ma  $\exists H > \phi : |m(t)| \leq H, \forall t > \phi$
- Divergente, se  $\forall H > \phi, \exists E > \phi : |m(E)| > H$ .

RIS:

- 1) Il modo relativo al polo  $p_i$  è convergente sse  $\text{Re}[p_i] < \phi$ .
- 2) Il modo relativo al polo  $p_i$  è limitato non convergente sse  $\text{Re}[p_i] = \phi$  e  $\mu = 1$
- 3) In tutti gli altri casi il modo è divergente.
- 4)  $\lim_{t \rightarrow +\infty} m(t) \exists$  finito se  $M(s) = \mathcal{L}[m(t)]$  ha tutti i poli a parte reale negativa tranne al più un polo semplice in  $\phi$ .

## RISPOSTA FORZATA A INGRESSI SPECIALI

### RISPOSTA IMPULSIVA

$$u(t) = \delta(t)$$

$$U(s) = 1$$

$$Y_g(s) = G(s) \cdot U(s) = G(s) \Rightarrow Y_g(t) = \mathcal{L}^{-1}[G(s)] = g(t)$$

La Risposta Impulsiva è l'antitrasformata di Laplace della funzione di trasferimento.

$\Rightarrow$  I modi della risposta impulsiva sono gli stessi della risposta libera. (\*)

### RISPOSTA AL GRADINO UNITARIO

$$u(t) = 1(t)$$

$$U(s) = \frac{1}{s}$$

$$Y_g(s) = G(s) \cdot U(s) = \frac{G(s)}{s}$$

$\exists$  limite  $\lim_{t \rightarrow +\infty} y_g(t)$ ?  $\exists$  limite sse  $G(s)$  ha  $\text{Re}[p_i] < 0$

$$\Rightarrow \lim_{t \rightarrow +\infty} y_g(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot Y_g(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{G(s)}{s} = G(0)$$

$\uparrow$  Guadagno stazionario del sistema.

### GENERICO INGRESSO (\*)

$$u(t) \Rightarrow y_g(t) = \mathcal{L}^{-1}[G(s) \cdot U(s)] = \int_0^t g(t-\tau) u(\tau) d\tau$$

La risposta forzata ad un generico ingresso  $u(t)$  è la convoluzione di  $u(t)$  con la risposta impulsiva del sistema.

# ANALISI MODALE NELLO SPAZIO DEGLI STATI NEI SISTEMI LTI | TEMPO CONTINUO

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \end{cases} \quad x(\phi) = x_0$$

$$X(s) = \underbrace{(sI - A)^{-1} x(\phi)}_{X_e(s)} + \underbrace{\{(sI - A)^{-1} B\} U(s)}_{X_f(s)}$$

$$X_e(t) = \mathcal{L}^{-1} [(sI - A)^{-1} x(\phi)] = \mathcal{L}^{-1} [(sI - A)^{-1}] x_0$$

Come è fatto  $X_e(t)$ ?

$$e_i = \begin{bmatrix} 0 \\ \vdots \\ 1 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} \leftarrow i\text{-esima riga}$$

$$x(\phi) = e_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} \quad \begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) \rightarrow x(t) = \phi_1(t) \\ x(\phi) = e_1 \end{cases}$$

$$x(\phi) = e_m = \begin{bmatrix} 0 \\ \vdots \\ 1 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} \quad \begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) \rightarrow x(t) = \phi_m(t) \\ x(\phi) = e_m \end{cases}$$

$$\phi_i(t) \in \mathbb{R}^m$$

$$\phi(t) = [\phi_1(t) \ ; \ \phi_2(t) \ ; \ \dots \ ; \ \phi_m(t)] \in \mathbb{R}^{m \times m}$$

$$\textcircled{1} \dot{\phi}(t) = [\dot{\phi}_1(t) \ ; \ \dot{\phi}_2(t) \ ; \ \dots \ ; \ \dot{\phi}_m(t)] = A [\phi_1(t) \ ; \ \phi_2(t) \ ; \ \dots \ ; \ \phi_m(t)] = A \phi(t)$$

$$\textcircled{2} \phi(\phi) = [\phi_1(\phi) \ ; \ \phi_2(\phi) \ ; \ \dots \ ; \ \phi_m(\phi)] = I_{m \times m}$$

$\forall x(\phi)$  può essere espresso come  $x_0 = \phi(\phi) x_0$

$\rightarrow$  La soluzione  $x(t)$  del problema di partenza:

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) \\ x(\phi) = x_0 \end{cases} \text{ sarà } x(t) = \phi(t) \cdot x_0 = \phi_1(t) \cdot x_{01} + \phi_2(t) \cdot x_{02} + \dots + \phi_m(t) \cdot x_{0m}$$

$\rightarrow$  Principio di Sovrapposizione degli effetti:

$$(x_0 = e_1 x_{01} + e_2 x_{02} + \dots + e_m x_{0m})$$

$$\phi(t) = \mathcal{L}^{-1} [(sI - A)^{-1}]$$

$$\phi(t) = I + At + \frac{A^2 t^2}{2!} + \frac{A^3 t^3}{3!} + \dots = \sum_{i=0}^{+\infty} \frac{A^i t^i}{i!} = e^{At} \leftarrow \text{MATRICE ESPONENZIALE}$$

Da cui:

$$\textcircled{1} \dot{\phi}(t) = A + A^2 t + \frac{A^3 t^2}{2!} + \dots + A^k \frac{t^{k-1}}{(k-1)!} = A \left\{ I + At + \dots + A^{k-1} \frac{t^{k-1}}{(k-1)!} \right\} = A \phi(t)$$

$$\textcircled{2} t = \phi \rightarrow \phi(\phi) = I$$

nel dominio del tempo:

$$x_2(t) = e^{At} \cdot x_0, \quad y_2(t) = C e^{At} \cdot x_0$$

Per  $x_p(t)$ :

$$X_p(s) = (sI - A)^{-1} B \cdot U(s)$$

$$\hookrightarrow x_p(t) = \int_0^t e^{A(t-\sigma)} B u(\sigma) d\sigma$$

$$y_p(t) = C x_p(t) + D u(t) = C \int_0^t e^{A(t-\sigma)} B u(\sigma) d\sigma + D u(t)$$

PROPRIETA' di  $e^{At}$ :

$$① e^{A \cdot 0} = I$$

$$② e^{(A+B)t} = e^{At} \cdot e^{Bt} \quad \text{sse } A \cdot B = B \cdot A$$

$$③ [e^{At}]^{-1} = e^{-At}$$

$$e^{At} \cdot e^{-At} = I$$

$$④ \frac{d}{dt} e^{At} = A \cdot e^{At} \quad (\text{soluzione di } \dot{\phi} = A\phi)$$

$$⑤ A \cdot v = \lambda \cdot v \Rightarrow e^{At} v = e^{\lambda t} v, \quad v \in \mathbb{C}^m, \lambda \in \mathbb{C}$$

$\uparrow$  autovettore       $\uparrow$  autovalore

-  $A$  e  $e^{At}$  hanno gli stessi autovettori  
 - autovettori di  $e^{At}$  sono  $e^{\lambda t}$  se gli autovalori di  $A$  sono  $\lambda$ .

$$⑥ \text{Sia } T, \det T \neq 0 \text{ e } A = T \bar{A} T^{-1} \Rightarrow e^{At} = T e^{\bar{A}t} T^{-1}$$

ANALISI MODALE:

①  $A$  diagonalizzabile

$$\exists T: A = T \Lambda T^{-1}, \quad \text{con } \Lambda = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & \lambda_2 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \dots & \dots & \lambda_m \end{bmatrix}$$

$$T = [v_1, v_2, \dots, v_m], \quad v_i \text{ autovettore di } A$$

$$e^{At} = T e^{\Lambda t} T^{-1}$$

$$e^{\Lambda t} = \begin{bmatrix} e^{\lambda_1 t} & 0 & \dots & 0 \\ 0 & e^{\lambda_2 t} & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \dots & \dots & e^{\lambda_m t} \end{bmatrix}$$

Se  $A$  è diagonalizzabile i modi del sistema sono del tipo  $e^{\lambda_i t}$ ,  
 $\lambda_i$  autovalore di  $A$ .

(\*)

(15)



② A non diagonalizzabile

$\exists$  autovalore  $\lambda_i$  di  $A$ :  $m_a(\lambda) > m_g(\lambda)$

$m_g(\lambda) = \dim \ker(\lambda I - A)$

$\exists T, \det T \neq 0 : A = T \cdot J \cdot T^{-1}$ ,  $J$  forma di Jordan.

$$J = \begin{bmatrix} J_1 & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & J_2 & & \\ \vdots & & \ddots & \\ \emptyset & \dots & \emptyset & J_r \end{bmatrix}$$

$$J_i = \begin{bmatrix} \lambda_i & 1 & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & \lambda_i & 1 & & \\ \vdots & & \ddots & \ddots & \\ \emptyset & \dots & \emptyset & \lambda_i & \end{bmatrix}$$

$$e^{At} = T e^{Jt} T^{-1}$$

$$e^{Jt} = \begin{bmatrix} e^{\lambda_1 t} & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & e^{\lambda_2 t} & & \\ \vdots & & \ddots & \\ \emptyset & \dots & \emptyset & e^{\lambda_r t} \end{bmatrix}$$

$$e^{J_i t} = \begin{bmatrix} e^{\lambda_i t} & t e^{\lambda_i t} & \frac{t^2}{2} e^{\lambda_i t} & \dots & \frac{t^{m_i-1}}{(m_i-1)!} e^{\lambda_i t} \\ \emptyset & e^{\lambda_i t} & t e^{\lambda_i t} & & \\ \vdots & & \ddots & \ddots & \\ \emptyset & \dots & \emptyset & e^{\lambda_i t} & \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{m_i \times m_i}$$

Un blocco di Jordan di dimensioni  $m$ , relativo all'autovalore  $\lambda$ , genera i modi:  $e^{\lambda t}, t e^{\lambda t}, \dots, t^{m-1} e^{\lambda t}$

Carattere di convergenza:

-  $\operatorname{Re}(\lambda_i) < 0 \rightarrow$  modi convergenti

-  $\operatorname{Re}(\lambda_i) = 0, m_g(\lambda_i) = m_a(\lambda_i) \rightarrow$  modi limitati non convergenti

- altri casi  $\rightarrow$  modi divergenti

(\*)

$$x_2(t) = T e^{\lambda T} T^{-1} x_0, \quad \alpha = T^{-1} x_0, \quad T = [v_1, v_2, \dots, v_m]$$

$$\Rightarrow x_2(t) = T e^{\lambda T} \alpha$$

$$= [v_1, v_2, \dots, v_m] \begin{bmatrix} e^{\lambda_1 t} & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & e^{\lambda_2 t} & & \\ \vdots & & \ddots & \\ \emptyset & \dots & \emptyset & e^{\lambda_m t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \vdots \\ \alpha_m \end{bmatrix} = \alpha_1 e^{\lambda_1 t} v_1 + \alpha_2 e^{\lambda_2 t} v_2 + \dots + \alpha_m e^{\lambda_m t} v_m$$

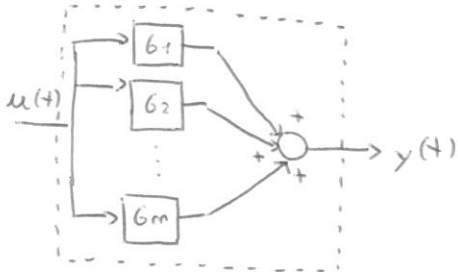
## INTERCONNESSIONE DI SISTEMI DINAMICI

### SERIE



$$G(s) = G_m(s) \cdot G_{m-1}(s) \cdot \dots \cdot G_2(s) \cdot G_1(s)$$

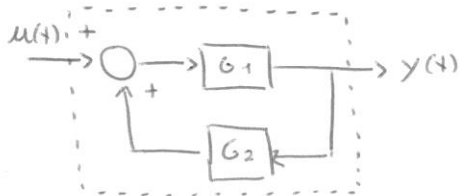
### PARALLELO



$$G(s) = G_1(s) + G_2(s) + \dots + G_m(s)$$

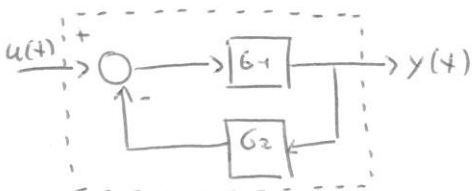
### RETROAZIONE

#### - POSITIVA



$$G(s) = \frac{G_1(s)}{1 - G_1(s)G_2(s)}$$

#### - NEGATIVA



$$G(s) = \frac{G_1(s)}{1 + G_1(s)G_2(s)}$$

## TEOREMA DELLA RISPOSTA IN FREQUENZA

Sistema LTI:  $u \rightarrow [G(s)] \rightarrow y$

$$u(t) = M \cdot \cos(\omega t), \quad U(s) = M \cdot \frac{s}{s^2 + \omega^2}$$

Ipotesi:  $\text{Re}\{p_i\} < 0$ .

$$G(s) = \frac{N(s)}{(s-p_1)(s-p_2)\dots(s-p_m)} = \frac{N(s)}{D(s)}$$

$$\Rightarrow Y(s) = G(s) \cdot U(s) = \frac{N(s)}{D(s)} \cdot M \cdot \frac{s}{s^2 + \omega^2} = \frac{\bar{N}(s)}{D(s)} + \frac{R}{s - j\omega} + \frac{\bar{R}}{s + j\omega}$$

$$R = \lim_{s \rightarrow j\omega} (s - j\omega) Y_g(s) = \lim_{s \rightarrow j\omega} (s - j\omega) \cdot G(s) \cdot \frac{M s}{s^2 + \omega^2} = \lim_{s \rightarrow j\omega} G(s) \cdot M \cdot \frac{s}{s + j\omega}$$

$$= G(j\omega) \cdot M \cdot \frac{j\omega}{2j\omega} = \frac{M}{2} G(j\omega)$$

$$\bar{R} = \frac{M}{2} \overline{G(j\omega)}$$

$$\mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{N(s)}{D(s)} \right] = y_T(t) \quad \text{è tale che} \quad \lim_{t \rightarrow +\infty} y_T(t) = \phi$$

$$y_g(t) = y_T(t) + R e^{j\omega t} + \bar{R} e^{-j\omega t} = y_T(t) + \frac{M}{2} G(j\omega) e^{j\omega t} + \frac{M}{2} \overline{G(j\omega)} e^{-j\omega t}$$

$$= y_T(t) + \frac{M}{2} |G(j\omega)| e^{j\phi} e^{j\omega t} + \frac{M}{2} |G(j\omega)| e^{-j\phi} e^{-j\omega t}$$

$$= y_T(t) + M |G(j\omega)| \left\{ \frac{e^{j(\omega t + \phi)} + e^{-j(\omega t + \phi)}}{2} \right\}$$

$$\Rightarrow y_g(t) = \underbrace{y_T(t)}_{\text{Risposta di Regime Transitorio}} + \underbrace{M |G(j\omega)| \cos(\omega t + \phi)}_{y_{PERM}(t) \quad \text{Risposta di regime Permanente}}$$

Risposta di Regime Transitorio

$y_{PERM}(t)$

Risposta di regime Permanente.

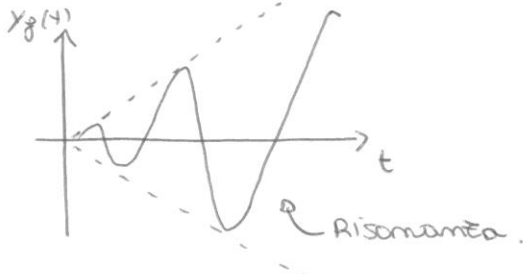
Se  $G(s)$  ha una coppia di poli complessi e coniugati di  $\pm j\omega$ :

$$G(s) = \frac{N(s)}{D(s)(s-j\omega)(s+j\omega)} = \frac{N(s)}{D(s)(s^2 + \omega^2)}$$

$$u(t) = M \cdot \cos(\omega t) \rightarrow U(s) = M \cdot \frac{s}{s^2 + \omega^2}$$

$$Y_F(s) = G(s) \cdot U(s) = \frac{N(s) \cdot M \cdot s}{D(s)(s^2 + \omega^2)^2}$$

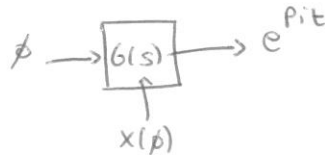
$$y_g(t) = \text{Rosa che ha la } \gamma t \cos(\omega t + \phi)$$



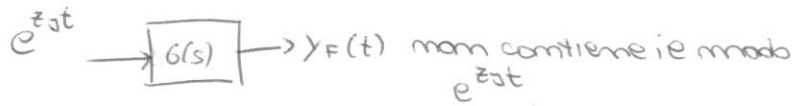
# INTERPRETAZIONE FISICA DI POLI E ZERI DELLA FUNZIONE DI TRASFERIMENTO

$$G(s) = k \cdot \frac{(s-z_1)(s-z_2)\dots(s-z_r)}{(s-p_1)(s-p_2)\dots(s-p_m)}$$

Polo in  $p_i \rightarrow$  Sistema è in grado di generare il segnale  $e^{p_i t}$ .



Zero in  $z_j \rightarrow$  Il segnale di ingresso  $e^{z_j t}$  non si trasferisce all'uscita.



$$\mathcal{L}[e^{z_j t}] = \frac{1}{s-z_j}$$

$$Y_F(s) = G(s) \cdot \frac{1}{s-z_j} = k \cdot \frac{\dots (s-z_j) \dots}{\dots} \cdot \frac{1}{(s-z_j)}$$

## RISPOSTA AL GRADINO NEI SISTEMI DEL PRIMO ORDINE

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = A x(t) + B u(t) \\ y(t) = C x(t) + D u(t) \end{cases} \quad \begin{matrix} A = -a \\ B = a \\ C = 1 \\ D = 0 \end{matrix}$$

⇓

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = (-a)x(t) + a u(t) \\ y(t) = x(t) \end{cases}$$

$$G(s) = C(sI - A)^{-1}B + D = 1 \cdot (s - (-a))^{-1} \cdot a + 0 = \frac{a}{s+a}$$

$$u(t) = 1(t) \Rightarrow U(s) = \frac{1}{s}$$

$$Y_g(s) = G(s) \cdot U(s) = \frac{a}{s(s+a)}$$

$$y_g(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{a}{s(s+a)} \right] \stackrel{a \neq 0}{=} \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{1}{s} + \frac{-1}{s+a} \right] = (1 - e^{-at}) \cdot 1(t)$$

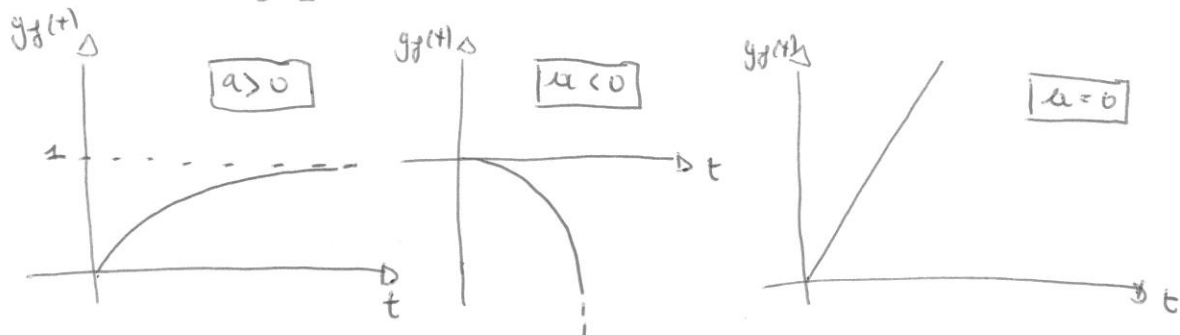
$$\lim_{t \rightarrow +\infty} G(s) = G(0) = \frac{a}{s+a} \Big|_{s=0} = 1$$

Se  $a=0 \Rightarrow \dot{x}(t) = (-a)x(t) + b u(t)$

$$G(s) = \frac{b}{s}$$

$$Y_g(s) = G(s) \cdot U(s) = \frac{b}{s} \cdot \frac{1}{s} = \frac{b}{s^2}$$

$$y_g(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{b}{s^2} \right] = b \cdot t \cdot 1(t)$$



(\*)

## RISPOSTA AL GRADINO NEI SISTEMI DEL SECONDO ORDINE

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = -\omega_m^2 x_1(t) - 2\zeta\omega_m x_2(t) + \omega_m^2 u(t) \\ \omega_m > 0 \\ y(t) = x_1(t) \end{cases}$$

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\omega_m^2 & -2\zeta\omega_m \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_m^2 \end{bmatrix} u(t)$$

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

$$G(s) = c(sI - A)^{-1}B + D = \frac{\omega_m^2}{s^2 + 2\zeta\omega_m s + \omega_m^2}$$

$$p_{1,2} = -\zeta\omega_m \pm \sqrt{(\zeta\omega_m)^2 - \omega_m^2} = -\zeta\omega_m \pm \omega_m \sqrt{\zeta^2 - 1}$$

Se  $|\zeta| \geq 1$  ho due radici reali (comportamento 1° ordine).

$$\begin{aligned} \text{Se } |\zeta| < 1 &\rightarrow p_{1,2} = -\zeta\omega_m \pm j\omega_m \sqrt{1 - \zeta^2} \\ m_1 &= e^{-\zeta\omega_m t} \cos(\omega_m \sqrt{1 - \zeta^2} t) \\ m_2 &= e^{-\zeta\omega_m t} \sin(\omega_m \sqrt{1 - \zeta^2} t) \end{aligned}$$

$\zeta = 0 \Rightarrow$  Pulsazione massima.

$0 < \zeta < 1$  modi convergenti

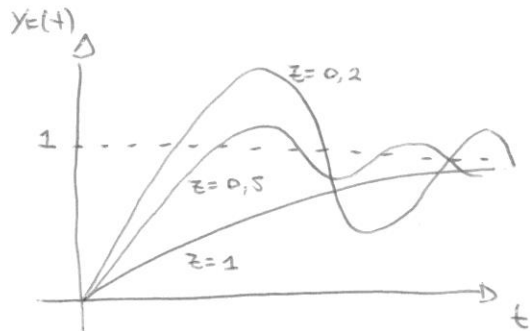
$-1 < \zeta < 0$  modi divergenti

$\zeta = 0$  modi sinusoidali ( $\cos(\omega_m t)$ ,  $\sin(\omega_m t)$ )

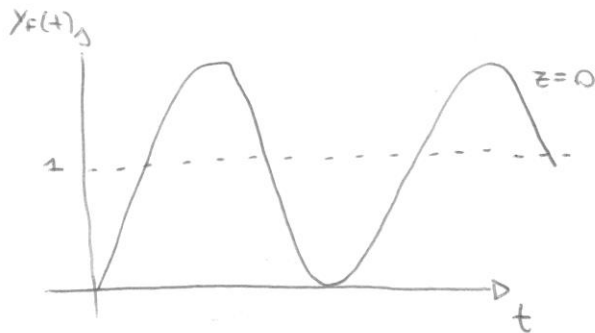
(\*)

$$Y_F(s) = \frac{1}{s} - \frac{\frac{2z}{\omega_m} \left(1 + \frac{s}{2z\omega_m}\right)}{1 + \frac{2z}{\omega_m}s + \frac{s^2}{\omega_m^2}}$$

$$Y_F(t) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-z^2}} e^{-z\omega_m t} \operatorname{sen} \left( \omega_m \sqrt{1-z^2} t + \arctan \frac{\sqrt{1-z^2}}{z} \right)$$



Si avvicina a 1



Non si avvicina a 1



# TRAIETTORIE NELLO SPAZIO DEGLI STATI

$\mathbb{R}^2$

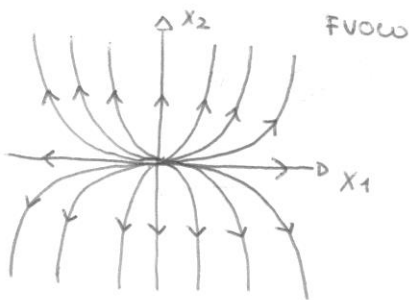
$$\dot{x}(t) = Ax(t), \quad A = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 \\ 0 & \lambda_2 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \dot{x}_1(t) = \lambda_1 x_1(t) \\ \dot{x}_2(t) = \lambda_2 x_2(t) \end{cases}$$

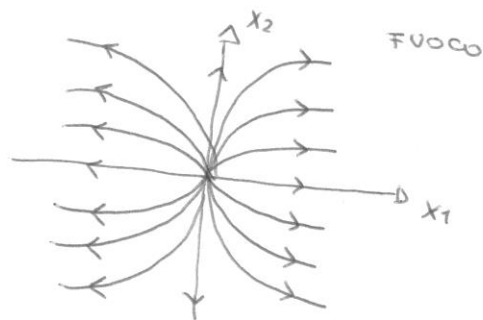
$$x_2 = \gamma x_1^{\frac{\lambda_2}{\lambda_1}}, \quad \gamma = \frac{x_2(0)}{(x_1(0))^{\frac{\lambda_2}{\lambda_1}}}$$

$$\begin{cases} x_1(t) = e^{\lambda_1 t} x_1(0) \\ x_2(t) = e^{\lambda_2 t} x_2(0) \end{cases}$$

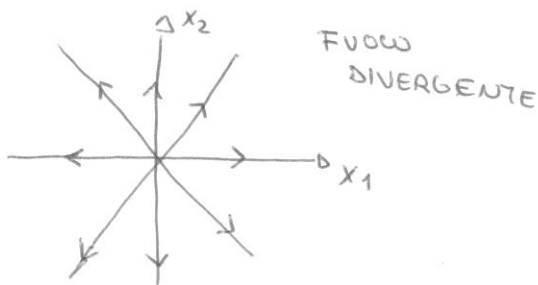
$\lambda_2 > \lambda_1$



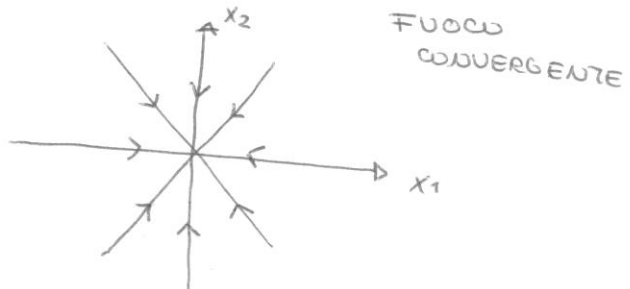
$\lambda_1 > \lambda_2$



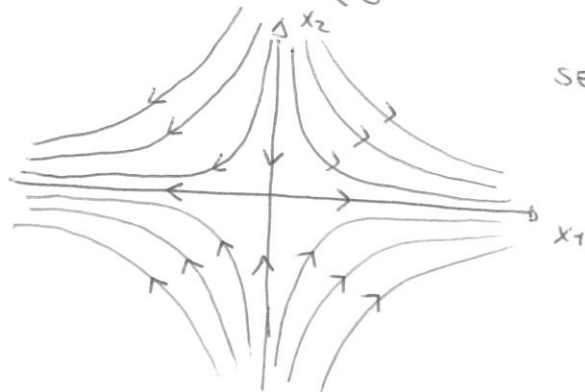
$\lambda_1 = \lambda_2 > 0$



$\lambda_1 = \lambda_2 < 0$



$\lambda_1 > 0, \lambda_2 < 0$



(\*)

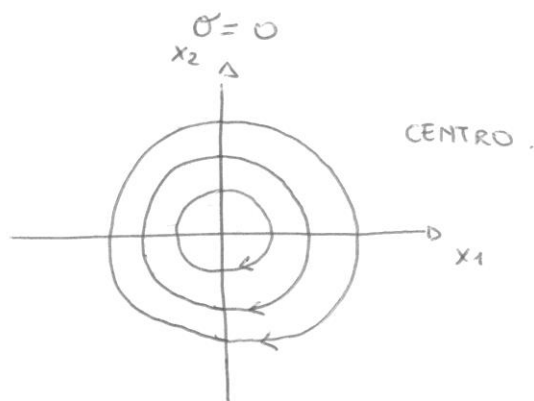
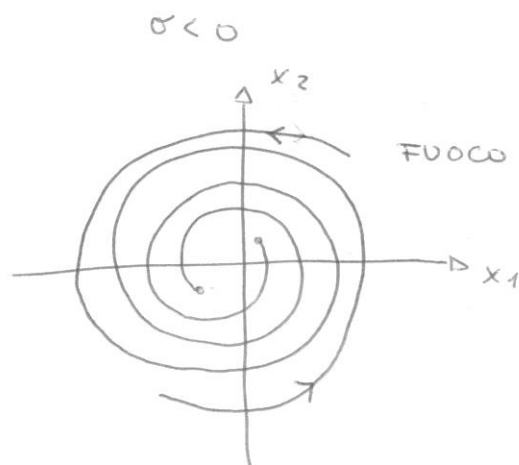
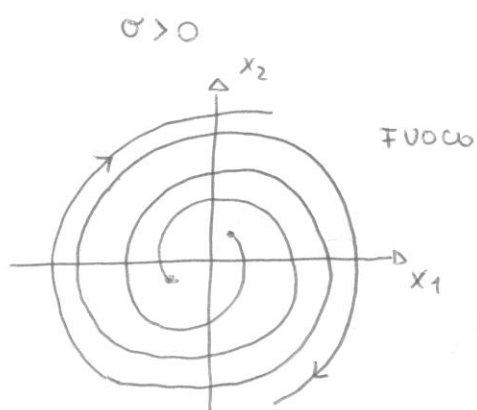


COPPIA DI POLI COMPLESSI E CONIUGATI.

$$\dot{x}(t) = Ax(t) \quad , \quad A = \begin{bmatrix} \sigma & \omega \\ -\omega & \sigma \end{bmatrix}$$

$$\det(\lambda I - A) = \det \begin{pmatrix} \lambda - \sigma & \omega \\ -\omega & \lambda - \sigma \end{pmatrix} = (\lambda - \sigma)^2 + \omega^2 = 0.$$

$$\lambda_{1,2} = \sigma \pm j\omega \Rightarrow \text{modi} \begin{cases} e^{\sigma t} \cos(\omega t) \\ e^{\sigma t} \sin(\omega t) \end{cases}$$



## ANALISI DEI SISTEMI LTI A TEMPO DISCRETO

RAPP. I/O

$$y(k) + a_1 y(k-1) + \dots + a_m y(k-m) = b_0 u(k) + b_1 u(k-1) + \dots + b_m u(k-m)$$

Conoscendo e' impresso  $u(k)$ , e le condizioni iniziali  $y(-1), y(-2), \dots, y(-m)$  determiniamo  $y(k), \forall k \geq 0$ .

RAPP. I/S/O

$$\begin{cases} x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) \\ y(k) = Cx(k) + Du(k) \end{cases}$$

Conoscendo e' impresso  $u(k), \forall k \geq 0$  e le condizioni iniziali  $x(0)$ , determiniamo  $x(k)$  e  $y(k), \forall k \geq 0$ .

## SEGNALI TIPICI NEI SISTEMI A TEMPO DISCRETO

① IMPULSO UNITARIO

$$\delta(k) = \begin{cases} 1 & \text{se } k=0 \\ 0 & \text{se } k \neq 0 \end{cases}$$



Ogni segnale può essere scritto nella

forma:

$$u(k) = \sum_{i=0}^{+\infty} u(i) \delta(k-i)$$

② GRADINO UNITARIO

$$u(k) = \begin{cases} 1 & \text{se } k \geq 0 \\ 0 & \text{se } k < 0 \end{cases}$$



③ SEGNALI CANONICI

$$r_m(k) = \binom{k}{m} u(k) = \frac{k!}{m!(k-m)!} \cdot u(k)$$

$$m=0 \Rightarrow r_0(k) = u(k)$$

$$m=1 \Rightarrow r_1(k) = k \cdot u(k)$$

$$m=2 \Rightarrow r_2(k) = \frac{k(k-1)}{2} \cdot u(k)$$

④ SEGNALI ESPONENZIALI

$$f(k) = p^k \cdot u(k)$$

•  $|p| > 1 \rightarrow$  Divergente (modi)

•  $|p| < 1 \rightarrow$  Convergente (modi)

•  $|p| = 1 \rightarrow$  Limitata non convergente (modi)

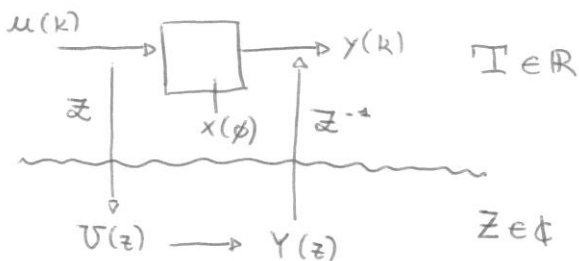
⑤ SEGNALI A RAMPA ESPONENZIALE

$$f(k) = \rho^k \binom{k}{m} \cdot 11(k)$$

⑥ SEGNALI SINUSOIDALI

$$f(k) = \cos(\omega k) = \frac{e^{j\omega k} + e^{-j\omega k}}{2}$$

TRASFORMATA Z



Sia  $f(k)$  un segnale a tempo discreto tale che  $f(k) = 0, \forall k < 0$  ed  $\exists M > 0, \rho_0 \in \mathbb{R}, \rho_0 > 0, k_0 \in \mathbb{N} : |f(k)| < M \rho_0^k, \forall k \geq k_0$ .

Si definisce Trasformata Zeta di  $f(k)$  la funzione  $F(z) : \mathbb{C} \rightarrow \mathbb{C}$ .

$$F(z) = \mathcal{Z}[f(k)] = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} f(k) z^{-k} = f(0) + f(1) z^{-1} + f(2) z^{-2} + \dots$$

• da Serie  $F(z)$  converge?

Converge  $\forall z \in \mathbb{C} : |z| > \rho_0$  ( $\rho_0$  raggio di convergenza)

PROPRIETA'

① LINEARITA'

$$f(k) = \alpha_1 u_1(k) + \alpha_2 u_2(k) \quad \alpha_1, \alpha_2 \in \mathbb{R}$$

$$F(z) = \alpha_1 U_1(z) + \alpha_2 U_2(z)$$

② TRASFORMATA DI SEGNALI CON RITARDO

$$g(k) = f(k - k_0) \cdot 11(k - k_0), \quad k_0 \in \mathbb{N}, k_0 > 0.$$

$$G(z) = z^{-k_0} F(z)$$

Dim:  $\mathcal{Z}[g(k)] = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} f(k - k_0) \cdot 11(k - k_0) z^{-k} = z^{-k_0} \sum_{k=-\infty}^{+\infty} f(k - k_0) z^{-(k - k_0)} \cdot 11(k - k_0)$

con  $m = k - k_0$

$$\Rightarrow z^{-k_0} \sum_{m=-\infty}^{+\infty} f(m) z^{-m} \cdot 11(m) = z^{-k_0} \sum_{m=-\infty}^{+\infty} f(m) z^{-m} = z^{-k_0} F(z).$$

③ MOLTIPLICAZIONE PER UN ESPONENZIALE

$$g(k) = \rho^k \cdot f(k)$$

$$G(z) = F\left(\frac{z}{\rho}\right)$$

DIM:  $\mathcal{Z}[g(k)] = \mathcal{Z}[\rho^k f(k)] = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} \rho^k f(k) z^{-k} = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} f(k) \cdot \left(\frac{z}{\rho}\right)^{-k} = F\left(\frac{z}{\rho}\right)$

④ MOLTIPLICAZIONE PER K

$$g(k) = k \cdot f(k)$$

$$G(z) = -z \cdot \frac{d}{dz} F(z)$$

⑤ TRASFORMATA DEL PRODOTTO DI CONVOLUZIONE

PRODOTTO DI CONVOLUZIONE FRA  $f(k)$  E  $g(k)$ :  $P(k) = f(k) * g(k) = \sum_{R=-\infty}^k f(R)g(k-R)$

$$P(z) = \mathcal{Z}[f(k) * g(k)] = F(z) \cdot G(z)$$

⑥ T. VALORE FINALE

Se  $\lim_{k \rightarrow +\infty} f(k) \exists$  finito  $\Rightarrow \lim_{k \rightarrow +\infty} f(k) = \lim_{z \rightarrow 1} (z-1) F(z)$   
 (sse  $F(z)$  ha  $|p_i| < 1$  tranne  $p_z = 1$ .)

TRASFORMATE DI SEGNALI NOTEVOLI

①  $\delta(k) = \begin{cases} 1 & \text{se } k=0 \\ \phi & \text{se } k \neq 0 \end{cases}$

$$F(k) = 1 \cdot z^{-0} + \phi \cdot z^{-1} + \phi \cdot z^{-2} + \dots = 1$$

$$\mathcal{Z}[\delta(k)] = 1$$

②  $u(k) = \begin{cases} 1 & \text{se } k \geq 0 \\ \phi & \text{se } k < 0 \end{cases}$

$$F(k) = 1 \cdot z^{-0} + 1 \cdot z^{-1} + 1 \cdot z^{-2} + \dots = \sum_{k=0}^{+\infty} z^{-k} = \frac{1}{1-z^{-1}} = \frac{z}{z-1}$$

$$\mathcal{Z}[u(k)] = \frac{z}{z-1}$$

③  $u(k) = \rho^k \cdot u(k)$

$$U(z) = \left[ \frac{z}{z-1} \right]_{z \leftarrow \frac{z}{\rho}} = \frac{z/\rho}{z/\rho - 1} = \frac{z}{z-\rho}$$

$$\mathcal{Z}[\rho^k \cdot u(k)] = \frac{z}{z-\rho}$$

$$\textcircled{4} r_m(k) = \binom{k}{m} \cdot 11(k)$$

$$r_1(k) = k \cdot 11(k)$$

$$\mathcal{Z}[r_1(k)] = -z \cdot \frac{d}{dz} \frac{z}{z-1} = -z \cdot \frac{z-1-z}{(z-1)^2} = \frac{z}{(z-1)^2}$$

$$r_2(k) = \frac{k(k-1)}{2} \cdot 11(k) = \frac{1}{2} k^2 \cdot 11(k) - \frac{1}{2} k \cdot 11(k)$$

$$\mathcal{Z}[k^2 \cdot 11(k)] = -z \cdot \frac{d}{dz} \frac{z}{(z-1)^2} = -z \cdot \frac{(z-1)^2 - 2(z-1)z}{(z-1)^4} = -z \cdot \frac{z-1-2z}{(z-1)^3} = \frac{z(z+1)}{(z-1)^3}$$

$$\mathcal{Z}[r_2(k)] = \frac{1}{2} \cdot z \cdot \frac{(z+1)}{(z-1)^3} - \frac{1}{2} \frac{z}{(z-1)^2} = \frac{1}{2} \cdot \frac{z(z+1) - z(z-1)}{(z-1)^3} = \frac{z}{(z-1)^3}$$

$$\mathcal{Z}[r_m(k)] = \frac{z}{(z-1)^{m+1}}$$

$$\textcircled{5} u(k) = \cos(\omega k) = \frac{e^{j\omega k} + e^{-j\omega k}}{2}$$

$$U(z) = \frac{1}{2} \mathcal{Z}[(e^{j\omega})^k] + \frac{1}{2} \mathcal{Z}[(e^{-j\omega})^k] = \frac{1}{2} \cdot \frac{z}{z-e^{j\omega}} + \frac{1}{2} \cdot \frac{z}{z-e^{-j\omega}}$$

$$= \frac{z(z-e^{-j\omega}) + z(z-e^{j\omega})}{2(z-e^{j\omega})(z-e^{-j\omega})} = \frac{z^2 - ze^{-j\omega} + z^2 - ze^{j\omega}}{2(z^2 - e^{j\omega}z - e^{-j\omega}z + 1)} = \frac{2z^2 - z(e^{j\omega} + e^{-j\omega})}{2(z^2 - z(e^{j\omega} + e^{-j\omega}) + 1)}$$

$$= \frac{z^2 - \cos\omega \cdot z}{z^2 - 2\cos\omega \cdot z + 1}$$

$$\mathcal{Z}[\cos(\omega k)] = \frac{z^2 - \cos\omega \cdot z}{z^2 - 2\cos\omega \cdot z + 1}$$

$$\mathcal{Z}[\sin(\omega k)] = \frac{z \cdot \sin\omega}{z^2 - 2\cos\omega \cdot z + 1}$$

$$\textcircled{6} f(k) = \rho^k \binom{k}{m} \cdot 11(k)$$

$$\mathcal{Z}[\rho^k \binom{k}{m} \cdot 11(k)] = \frac{\rho^m z}{(z-\rho)^{m+1}}$$

## USO DELLA TRASFORMATA Z PER LA SOLUZIONE DI SISTEMI LTI

### TRASFORMATA DELLA RAPP. I/S/O

$$\begin{cases} X(k+1) = AX(k) + BU(k) \\ Y(k) = CX(k) + DU(k) \end{cases} \quad \text{noti } u(k), x(\beta)$$

$$\begin{aligned} \mathcal{Z}[X(k+1)] &= \sum_{k=\beta}^{+\infty} x(k+1) z^{-k} \stackrel{\substack{\uparrow \\ R=k+1}}{=} \sum_{R=1}^{+\infty} x(R) z^{-(R-1)} = \sum_{R=1}^{+\infty} x(R) z^{-R} \cdot z \\ &= z \cdot \sum_{R=1}^{+\infty} x(R) z^{-R} = z \left\{ \sum_{R=\beta}^{+\infty} x(R) z^{-R} - x(\beta) \cdot z^{-\beta} \right\} = z \cdot X(z) - x(\beta) \cdot z \end{aligned}$$

$$\begin{cases} z \cdot X(z) - x(\beta) \cdot z = AX(z) + BU(z) \\ Y(z) = CX(z) + DU(z) \end{cases}$$

$$\bullet \quad z \cdot X(z) - AX(z) = z \cdot x(\beta) + BU(z)$$

$$(zI - A)X(z) = z \cdot x(\beta) + BU(z)$$

$$X(z) = \underbrace{(zI - A)^{-1} \cdot z \cdot x(\beta)}_{X_d(z)} + \underbrace{(zI - A)^{-1} \cdot B \cdot U(z)}_{X_f(z)}$$

$$\begin{aligned} \bullet \quad Y(z) &= C(zI - A)^{-1} \cdot z \cdot x(\beta) + C(zI - A)^{-1} \cdot B \cdot U(z) + DU(z) \\ &= \underbrace{C(zI - A)^{-1} \cdot z \cdot x(\beta)}_{Y_d(z)} + \underbrace{\left\{ C(zI - A)^{-1} \cdot B + D \right\} U(z)}_{Y_f(z)} \end{aligned}$$

$$Y_f(z) = G(z) \cdot U(z) \Rightarrow G(z) = C(zI - A)^{-1} \cdot B + D$$

### TRASFORMATA DELLA RAPP. I/O

Supponiamo di avere un segnale  $y(k)$ , per cui in generale  $y(-1), y(-2), \dots, y(-m)$  sono diversi tra loro.

$$\begin{aligned} \mathcal{Z}[y(k-l)] &= \sum_{k=\beta}^{+\infty} y(k-l) z^{-k} = y(-l) + y(-l+1) z^{-1} + y(-l+2) z^{-2} + \dots + y(\beta) z^{-\beta} \\ &+ y(\beta+1) z^{-\beta-1} + y(\beta+2) z^{-\beta-2} + \dots = y(-l) + y(-l+1) z^{-1} + \dots + y(-1) z^{-l+1} + z^{-l} \left\{ y(\beta) + \right. \\ &\left. + y(\beta+1) z^{-1} + y(\beta+2) z^{-2} + \dots \right\} = y(-l) + y(-l+1) z^{-1} + \dots + y(-1) z^{-l+1} + z^{-l} Y(z) \end{aligned}$$

$$y(k) + a_1 y(k-1) + \dots + a_m y(k-m) = b_0 u(k) + b_1 u(k-1) + \dots + b_m u(k-m)$$

$$Y(z) + a_1 \{y(-1) + z^{-1} Y(z)\} + a_2 \{y(-2) + y(-1)z^{-1} + z^{-2} Y(z)\} + \dots$$

$$\dots + a_m \{y(-m) + y(-m+1)z^{-1} + \dots + y(-1)z^{-m+1} + z^{-m} Y(z)\} = b_0 U(z) + b_1 z^{-1} U(z) + \dots + b_m z^{-m} U(z)$$

$$\{1 + a_1 z^{-1} + a_2 z^{-2} + \dots + a_m z^{-m}\} Y(z) = -\{a_1 y(-1) + a_2 y(-2) + a_2 y(-1)z^{-1} + \dots + a_m y(-m) + a_m y(-m+1)z^{-1} + \dots + a_m y(-1)z^{-m}\} + \{b_0 + b_1 z^{-1} + \dots + b_m z^{-m}\} U(z)$$

$$Y(z) = \frac{\left\{ \begin{array}{l} \text{TERMINI CHE DIPENDONO} \\ \text{DALE COND. INIZIALI} \end{array} \right\}}{1 + a_1 z^{-1} + a_2 z^{-2} + \dots + a_m z^{-m}} + \frac{b_0 + b_1 z^{-1} + \dots + b_m z^{-m}}{1 + a_1 z^{-1} + a_2 z^{-2} + \dots + a_m z^{-m}} \cdot U(z)$$

Ipotesi:  $m \geq m$  (se  $m < m$ , moltiplico per  $z^m$ ).

$$Y(z) = \frac{c_m z^m + c_{m-1} z^{m-1} + \dots + c_1 z}{z^m + a_1 z^{m-1} + a_2 z^{m-2} + \dots + a_{m-1} z^{m-1} + a_m} \left. \begin{array}{l} + \\ Y_2(z) \end{array} \right\} + \frac{b_0 z^m + b_1 z^{m-1} + \dots + b_m z^{m-m}}{z^m + a_1 z^{m-1} + a_2 z^{m-2} + \dots + a_{m-1} z^{m-1} + a_m} \cdot U(z) \left. \begin{array}{l} \\ Y_3(z) \end{array} \right\}$$

$c_j, j=1 \dots m$  dipendono dalle condizioni iniziali  $y(-1) \dots y(-m)$

$$Y_3(z) = G(z) \cdot U(z) \Rightarrow G(z) = \frac{b_0 z^m + b_1 z^{m-1} + \dots + b_m z^{m-m}}{z^m + a_1 z^{m-1} + a_2 z^{m-2} + \dots + a_{m-1} z^{m-1} + a_m}$$

### ANTITRASFORMATA Z

$$\text{DEF: } f(k) = z^{-1} [F(z)] = \frac{1}{2\pi j} \oint_{\Gamma} F(z) \cdot z^{k-1} dz$$

dove  $\Gamma$  è un qualunque percorso chiuso nel piano complesso che contenga i poli di  $F(z)$ .

## ANALISI MODALE DEI SISTEMI LTI A TEMPO DISCRETO

POLI di $Y_e(z)$	MODI
$p \in \mathbb{R}, \mu=1$ Polo Reale semplice	$p^k \cdot 1(k)$
$p = \rho e^{\pm j\phi}, \mu=1$ Coppia di poli complessi coniugati semplici	$\rho^k \cos(\phi k), \rho^k \sin(\phi k)$
$p \in \mathbb{R}, \mu > 1$ Polo Reale multiplo	$p^k \cdot 1(k), k p^k \cdot 1(k), \dots, k^{\mu-1} p^k \cdot 1(k)$
$p = \rho e^{\pm j\phi}, \mu > 1$ Coppia di poli complessi coniugati multipli	$\rho^k \cos(\phi k), \rho^k \sin(\phi k)$ $k \rho^k \cos(\phi k), k \rho^k \sin(\phi k)$ $\vdots$ $k^{\mu-1} \rho^k \cos(\phi k), k^{\mu-1} \rho^k \sin(\phi k)$
$p = \emptyset$	$\delta(k)$ modi impulsivi

### CARATTERE DI CONVERGENZA DEI MODI:

Ris:

- 1) modi convergenti se  $|p| < 1$
- 2) modi limitati non convergenti se  $|p| = 1, \mu_i = 1$ .
- 3) In tutti gli altri casi modi divergenti.

## ANALOGIE CON I SISTEMI A TEMPO CONTINUO

### ① RISPOSTA IMPULSIVA E FUNZIONE DI TRASFERIMENTO

$$u(k) = \delta(k)$$

$$U(z) = 1$$

$$Y_g(z) = G(z) \cdot U(z) = G(z) \Rightarrow Y_g(k) = \mathcal{Z}^{-1}[G(z)] = g(k)$$

La risposta impulsiva è l'antitrasformata della funzione di trasferimento.

Per un generico ingresso  $u(k)$ , la risposta forzata  $y_g(k)$  è il prodotto di convoluzione tra  $u(k)$  e la risposta impulsiva  $g(k)$ .

$$y_g(k) = \sum_{i=-\infty}^k g(i) u(k-i)$$



## ② INTERCONNESSIONE DI SISTEMI LTI

Esattamente come nel caso tempo-continuo

## ③ TEOREMA DELLA RISPOSTA IN FREQUENZA

Si consideri un sistema la cui funzione di trasferimento è  $G(z)$   
 Per tutti i poli a modulo minore di 1.

$$u(k) = M \cdot \cos(\omega k + \phi) \Rightarrow y_F(k) = y_T(k) + y_{PERM}(k)$$

dove  $\lim_{k \rightarrow +\infty} y_T(k) = 0$

$$y_{PERM}(k) = M \cdot |G(e^{j\omega})| \cdot \cos(\omega k + \phi + \angle G(e^{j\omega}))$$

## ANALISI MODALE NELLO SPAZIO DEGLI STATI NEI SISTEMI LTI

### TEMPO DISCRETO

$$X(z) = (zI - A)^{-1} z \cdot x(\phi) + (zI - A)^{-1} B \cdot U(z)$$

$$k=0 \rightarrow x(1) = Ax(\phi) + Bu(\phi)$$

$$k=1 \rightarrow x(2) = Ax(1) + Bu(1) = A^2x(\phi) + ABu(\phi) + Bu(1)$$

$$k=2 \rightarrow x(3) = Ax(2) + Bu(2) = A^3x(\phi) + A^2Bu(\phi) + ABu(1) + Bu(2)$$

$$k_{gen} \rightarrow x(k) = A^k x(\phi) + A^{k-1} Bu(\phi) + A^{k-2} Bu(1) + \dots + ABu(k-2) + Bu(k-1)$$

$$x(k) = \underbrace{A^k x(\phi)}_{x_d(k)} + \underbrace{\sum_{i=0}^{k-1} A^{k-1-i} Bu(i)}_{x_f(k)}$$

$$A^k = z^{-1} [(zI - A)^{-1} z]$$

$$x_d(k) = A^k x(\phi)$$

### PROPRIETA' DI $A^k$

① Se  $Av = \lambda v$ ,  $v \in \mathbb{C}^m$ ,  $\lambda \in \mathbb{C} \Rightarrow A^k v = \lambda^k v$

② Se  $\exists T$ ,  $\det(T) \neq 0$ :  $A = T \bar{A} T^{-1} \Rightarrow A^k = T \bar{A}^k T^{-1}$

## ANALISI MODALE:

① A diagonalizzabile

$$\exists T: A = T \cdot \Lambda \cdot T^{-1}, \text{ con } \Lambda = \begin{bmatrix} \lambda_1 & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & \lambda_2 & \dots & \emptyset \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \emptyset & \dots & \emptyset & \lambda_m \end{bmatrix}$$

$$T = [v_1 | v_2 | \dots | v_m], \text{ } v_i \text{ autovettore di } A.$$

$$A^k = T \Lambda^k T^{-1} = T \begin{bmatrix} \lambda_1^k & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & \lambda_2^k & \dots & \emptyset \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \emptyset & \dots & \emptyset & \lambda_m^k \end{bmatrix} T^{-1}$$

$$x_2(k) = A^k x(\emptyset) = T \begin{bmatrix} \lambda_1^k & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & \lambda_2^k & \dots & \emptyset \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \emptyset & \dots & \emptyset & \lambda_m^k \end{bmatrix} T^{-1} x(\emptyset) = \sum_{i=1}^m \lambda_i^k v_i \cdot \alpha_i$$

$$\text{dove } \alpha = T^{-1} x(\emptyset)$$

Caso particolare:  $x(\emptyset) = v_i \Rightarrow x_2(k) = \lambda_i^k v_i$

② A non diagonalizzabile

$$\exists T: \det T \neq \emptyset \text{ e } A = T \cdot J \cdot T^{-1}$$

$$J = \begin{bmatrix} J_1 & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & J_2 & \dots & \emptyset \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \emptyset & \dots & \emptyset & J_m \end{bmatrix} \quad J_i = \begin{bmatrix} \lambda_i & 1 & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & \lambda_i & \dots & \dots & \emptyset \\ \vdots & \vdots & \ddots & \ddots & \vdots \\ \emptyset & \dots & \emptyset & \dots & \lambda_i \end{bmatrix}$$

$$A^k = T J^k T^{-1} = T \begin{bmatrix} J_1^k & \emptyset & \dots & \emptyset \\ \emptyset & J_2^k & \dots & \emptyset \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \emptyset & \dots & \emptyset & J_m^k \end{bmatrix} T^{-1}$$

$$\text{dove } J_i^k = \begin{bmatrix} \lambda_i^k & \binom{k}{1} \lambda_i^{k-1} & \dots & \binom{k}{i-1} \lambda_i^{k-i+1} \\ \emptyset & \lambda_i^k & \dots & \dots \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \emptyset & \dots & \emptyset & \lambda_i^k \end{bmatrix}$$

Autoreale  $\lambda$ :  $ma(\lambda) = mg(\lambda)$

$\rightarrow$  modo  $\lambda^k$

$: ma(\lambda) > mg(\lambda)$

$\rightarrow$  modi  $\lambda^k, k\lambda^k, k^2\lambda^k, \dots$

Carattere di convergenza:

-  $|\lambda| < 1 \rightarrow$  modi convergenti

-  $|\lambda| = 1, ma(\lambda) = mg(\lambda) \rightarrow$  modi limitati non convergenti

- altri casi  $\rightarrow$  modi divergenti

# ANALISI DEI SISTEMI NON LINEARI: TECNICA DI LINEARIZZAZIONE

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = f(x(t), u(t), t) \\ y(t) = R(x(t), u(t), t) \end{cases}$$

moti  $\bar{x}(t), \bar{u}(t) \rightarrow \bar{x}(t), \bar{y}(t)$  sono soluzioni del sistema

$$\begin{cases} \dot{\bar{x}}(t) = f(\bar{x}(t), \bar{u}(t), t) \\ \bar{y}(t) = R(\bar{x}(t), \bar{u}(t), t) \end{cases}$$

Definiamo:

$$\Delta x(t) = x(t) - \bar{x}(t)$$

$$\Delta y(t) = y(t) - \bar{y}(t)$$

$$\Delta u(t) = u(t) - \bar{u}(t)$$

$$\begin{aligned} \Delta \dot{x}(t) &= \dot{x}(t) - \dot{\bar{x}}(t) = \frac{d}{dt} \Delta x(t) = f(x(t), u(t), t) - f(\bar{x}(t), \bar{u}(t), t) \\ &= f(\bar{x}(t), \bar{u}(t), t) + \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}} (x(t) - \bar{x}(t)) + \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}} (u(t) - \bar{u}(t)) \\ &\quad + o(\| \begin{matrix} x(t) - \bar{x}(t) \\ u(t) - \bar{u}(t) \end{matrix} \| ^2) - f(\bar{x}(t), \bar{u}(t), t) \end{aligned}$$

Se  $\Delta x(t), \Delta u(t)$  sono "piccoli":

$$\Delta \dot{x}(t) = \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}} \Delta x(t) + \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}} \Delta u(t)$$

$$A(t) = \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}} = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} & \dots & \frac{\partial f_1}{\partial x_m} \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} & \dots & \frac{\partial f_2}{\partial x_m} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \frac{\partial f_m}{\partial x_1} & \frac{\partial f_m}{\partial x_2} & \dots & \frac{\partial f_m}{\partial x_m} \end{bmatrix} \bigg|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}}$$

$$B(t) = \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}}$$

$$\Delta y(t) = C(t) \cdot \Delta x(t) + D(t) \Delta u(t)$$

$$C(t) = \left. \frac{\partial R}{\partial x} \right|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}}$$

$$D(t) = \left. \frac{\partial R}{\partial u} \right|_{\substack{x=\bar{x}(t) \\ u=\bar{u}(t)}}$$

Sistema linearizzato:

$$\begin{cases} \Delta \dot{x}(t) = A(t) \cdot \Delta x(t) + B(t) \Delta u(t) \\ \Delta y(t) = C(t) \cdot \Delta x(t) + D(t) \Delta u(t) \end{cases}$$

Formisce una buona approssimazione del comportamento del sistema nelle vicinanze di  $\bar{x}(t), \bar{u}(t), \bar{y}(t)$ , a patto che  $\Delta x(t), \Delta y(t), \Delta u(t) \ll 1$ .

## STABILITÀ

### STATI DI EQUILIBRIO

$\bar{x} \in \mathbb{R}^m$  si dice S.D.E. per un sistema dinamico se:

$$x(\phi) = \bar{x} \Rightarrow x(t) = \bar{x}, \forall t \geq \phi$$

### CALCOLO DEGLI S.D.E.

Sistema Tempo Invariante a Tempo Continuo:

$$\dot{x}(t) = f(x(t), u(t))$$

$$u(t) = \bar{u}, \forall t$$

$$\Rightarrow \bar{x} = f(\bar{x}, \bar{u}) = \phi$$

Sistema Tempo Invariante a Tempo Discreto:

$$x(k+1) = f(x(k), u(k))$$

$$u(k) = \bar{u}, \forall k$$

$$\Rightarrow \bar{x} = f(\bar{x}, \bar{u})$$

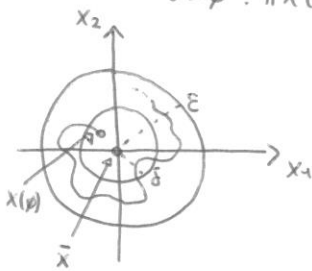
### STABILITÀ

Sia  $\bar{x}$  uno S.D.E. del sistema:

$$\begin{cases} \dot{x}(t) \\ x(t+1) \end{cases} = f(x(t), u(t))$$

DEF: Lo stato di equilibrio  $\bar{x}$  si dice **STABILE** se:

$$\forall \epsilon > \phi, \exists \delta > \phi : \|x(\phi) - \bar{x}\| < \delta \Rightarrow \|x(t) - \bar{x}\| < \epsilon, \forall t \geq \phi$$



DEF: Lo Stato di equilibrio  $\bar{x}$  si dice **CONVERGENTE** se:

$$\exists \delta > \phi : \|x(\phi) - \bar{x}\| < \delta \Rightarrow \lim_{t \rightarrow +\infty} \|x(t) - \bar{x}\| = \phi$$

DEF: Lo stato di equilibrio si dice **ASINTOTICAMENTE STABILE** se è sia stabile che convergente.

DEF: Lo stato di equilibrio si dice **GAS** se:

$$\forall x(\phi) \in \mathbb{R}^m \Rightarrow \lim_{t \rightarrow +\infty} \|x(t) - \bar{x}\| = \phi$$

## CRITERIO RIDOTTO DI LYAPUNOV

$\bar{x}$  s.d.e. del sistema:

$$\dot{x}(t) = f(x(t))$$

$$\text{Sia } J = \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x=\bar{x}}$$

1)  $\forall \lambda_i: \operatorname{Re}[\lambda_i] < 0 \rightarrow \bar{x}$  S.D.E. ASINTOTICAMENTE STABILE

2)  $\exists \lambda_i: \operatorname{Re}[\lambda_i] > 0 \rightarrow \bar{x}$  S.D.E. INSTABILE

## VERSIONE TD DEL CRITERIO RIDOTTO DI LYAPUNOV

$\bar{x}$  s.d.e. del sistema:

$$x(k+1) = f(x(k))$$

$$\text{Sia } J = \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x=\bar{x}}$$

1)  $\forall \lambda_i: |\lambda_i| < 1 \rightarrow \bar{x}$  S.D.E. ASINTOTICAMENTE STABILE

2)  $\exists \lambda_i: |\lambda_i| > 1 \rightarrow \bar{x}$  S.D.E. INSTABILE

## STABILITÀ NEI SISTEMI LINEARI

### SISTEMI AUTONOMI

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) & (TC) \\ x(k+1) = Ax(k) & (TD) \end{cases}$$

Calcolo degli s.d.e.:

$$TC: \bar{x}: A\bar{x} = \phi \rightarrow x \in \operatorname{Ker}(A)$$

se  $\det A \neq \phi \rightarrow \bar{x} = \phi$  unico s.d.e.

se  $\det A = \phi \rightarrow \exists$  infiniti s.d.e.

$$TD: \bar{x}: \bar{x} = A\bar{x}$$

$$(I-A)\bar{x} = \phi \rightarrow x \in \operatorname{Ker}(I-A)$$

$\bar{x} = \phi \rightarrow$  sempre s.d.e. ed è unico se  $\det(I-A) \neq \phi$ .

Stabilità:

$$TC: x(t) = e^{At} \cdot x(\phi)$$

$$TD: x(t) = A^k \cdot x(\phi)$$

Tutti i modi convergenti  $\rightarrow$  AS. STABILE

Modi convergenti + Modi Limitati  $\rightarrow$  MARG. STABILE

Almeno un modo divergente  $\rightarrow$  INSTABILE

Tc:  $\lambda_i$ , autovalori di A.

•  $\text{Re}[\lambda_i] < 0, \forall i \Rightarrow$  Sistema AS. STABILE

•  $\text{Re}[\lambda_i] \leq 0, \forall i$  e se  $\text{Re}[\lambda_j] = 0 \Rightarrow m_a(\lambda_j) = m_g(\lambda_j) \Rightarrow$  Sistema MARG. STABILE

• Altri casi  $\Rightarrow$  Sistema INSTABILE

TD:  $\lambda_i$ , autovalori di A.

•  $|\lambda_i| < 1, \forall i \Rightarrow$  Sistema AS. STABILE

•  $|\lambda_i| \leq 1, \forall i$  e se  $|\lambda_j| = 1 \Rightarrow m_a(\lambda_j) = m_g(\lambda_j) \Rightarrow$  Sistema MARG. STABILE

• Altri casi  $\Rightarrow$  Sistema INSTABILE

Osservazioni:

1)  $\bar{x} = \phi$  sempre S.D.E.

2) Sistema AS. STABILE sse  $\bar{x} = \phi$  unico S.D.E.

3)  $\bar{x} = \phi$  convergente  $\Rightarrow \bar{x} = \phi$  stabile.

4)  $\bar{x} = \phi$  AS. STABILE  $\Rightarrow \bar{x} = \phi$  GAS.

CASO NON AUTONOMO

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t), \quad u(t) = \bar{u}, \forall t$$

$$\bar{x} \text{ è S.D.E. se: } \begin{aligned} A\bar{x} + B\bar{u} &= \phi \\ A\bar{x} &= -B\bar{u} \end{aligned}$$

Se  $\det A \neq 0 \rightarrow \bar{x} = -A^{-1}B\bar{u}$  unico S.D.E.

Se  $\det A = 0 \rightarrow \infty$  S.D.E. se  $B\bar{u} \in \text{Im}(A)$   
 $\rightarrow \phi$  S.D.E. se  $B\bar{u} \notin \text{Im}(A)$

STABILITÀ ILVL

DEF: un sistema si dice stabile in senso ILVL se:  
 $\forall Y > 0, \exists U > 0$ : se  $\|u(t)\| < U, \forall t \Rightarrow \|y(t)\| < Y, \forall t$ .

Tc: Sistema ILVL sse  $\text{Re}[p_i] < 0$  di  $G(s)$ .

TD: Sistema ILVL sse  $|p_i| < 1$  di  $G(z)$ .

RAGGIUNGIBILITÀ E PROBLEMA DEL CONTROLLO

$$x(k+1) = Ax(k) + Bu(k)$$

$$x(\emptyset) = x_{im}, \quad x(T) = x_{fim}$$

∃ una sequenza di ingressi  $u(\emptyset), u(1), \dots, u(T-1)$  in grado di portare lo stato del sistema da  $x_{im}$  a  $t = \emptyset$  a  $x_{fim}$  a  $t = T$ ?

Supponiamo che:

$$x(k) = A^k x(\emptyset) + \sum_{i=\emptyset}^{k-1} A^{k-1-i} B u(i)$$

$$x(T) = A^T x(\emptyset) + \sum_{i=\emptyset}^{T-1} A^{T-1-i} B u(i)$$

$$\underbrace{x_{fim} - A^T x_{im}}_{m \times 1} = \underbrace{[B \mid AB \mid A^2 B \mid \dots \mid A^{T-1} B]}_{R_T \in \mathbb{R}^{m \times T \cdot m}} \underbrace{\begin{bmatrix} u(T-1) \\ u(T-2) \\ \vdots \\ u(1) \\ u(\emptyset) \end{bmatrix}}_{mT \times 1}$$

Il problema ammette soluzione sse:  $x_{fim} - A^T x_{im} \in \text{Im } R_T$

DEF: Uno stato si dice **RAGGIUNGIBILE** (dallo stato zero) in  $k$  passi se esiste una sequenza di ingressi  $u(\emptyset), \dots, u(k-1)$  :  $x(k) = \bar{x}$

con  $x(\emptyset) = \emptyset$ .

⇒ L'insieme degli stati raggiungibili in  $k$  passi è dato dall'immagine della matrice  $R_k = [B \mid AB \mid \dots \mid A^{k-1} B]$ .

$$\chi_k^R = \text{Im } R_k$$

$$\chi_1^R = \text{Im } R_1 = \text{Im } [B]$$

$$\chi_2^R = \text{Im } R_2 = \text{Im } [B \mid AB] \supseteq \chi_1^R$$

$$\chi_3^R = \text{Im } R_3 = \text{Im } [B \mid AB \mid A^2 B] \supseteq \chi_2^R$$

$$\Rightarrow \chi_1^R \subseteq \chi_2^R \subseteq \dots \subseteq \chi_k^R \subseteq \chi_{k+1}^R \dots$$

Se  $\exists \bar{k}$ :  $\chi_{\bar{k}}^R = \mathbb{R}^m$ , il sistema è **COMPLETEMENTE RAGGIUNGIBILE**.

### TEOREMA DI CALEY-HAMILTON

$$A \in \mathbb{R}^{m \times m}, \quad p(\lambda) = \det(\lambda I - A) = \lambda^m + \alpha_{m-1} \lambda^{m-1} + \dots + \alpha_1 \lambda + \alpha_0$$

$$\Rightarrow A^m + \alpha_{m-1} A^{m-1} + \dots + \alpha_1 A + \alpha_0 I = \emptyset$$

$A$  è radice del suo polinomio caratteristico.

Conseguenza:

$$A^m = -\alpha_{m-1} A^{m-1} - \alpha_{m-2} A^{m-2} - \dots - \alpha_1 A - \alpha_0 I$$

$$A^m B = -\alpha_{m-1} A^{m-1} B - \alpha_{m-2} A^{m-2} B - \dots - \alpha_1 A B - \alpha_0 B$$

$$\Rightarrow \text{Im } R_{m+1} = \text{Im} [A^m B \mid A^{m-1} B \mid \dots \mid A B \mid B]$$

$$\text{Coincide con } \text{Im } R_m = \text{Im} [A^{m-1} B \mid \dots \mid A B \mid B]$$

$$\Rightarrow \chi_1^R \subseteq \chi_2^R \subseteq \dots \subseteq \chi_m^R = \chi_{m+1}^R = \chi_{m+2}^R = \dots = \chi_k^R$$

L'insieme degli stati raggiungibili coincide con il sottospazio raggiungibile in  $m$  passi, che quindi prende il nome di sottospazio raggiungibile del sistema  $\chi^R$ .

$$\chi^R = \text{Im } R, \quad \text{dove } R = [B \mid A B \mid \dots \mid A^{m-1} B] \text{ è la MATRICE DI RAGGIUNGIBILITÀ.}$$

Se  $\chi(\emptyset) \neq \emptyset$ , devo verificare se  $v = x_{\text{fim}} - A^T x_{\text{im}} \in \text{Im } R_m$  che equivale a  $x_{\text{fim}} \in A^T x_{\text{im}} + \text{Im } R_m$

Calcolo della sequenza di ingresso  $u(0), u(1), \dots, u(T-1)$ :

$$x_{\text{fim}} - A^T x_{\text{im}} = v = R_T \cdot \underbrace{\begin{bmatrix} u(T-1) \\ u(T-2) \\ \vdots \\ u(0) \end{bmatrix}}_U \quad \Rightarrow \underbrace{R_T}_{m \times Tm} \cdot \underbrace{U}_{Tm \times 1} = \underbrace{v}_{m \times 1}$$

$m=1, T=m$  e il sistema è completamente raggiungibile, si ha l'unico soluzione  $Q^{-1}v$ .

In generale, se  $T \cdot m > n$ , ci sono infinite soluzioni:

$$U = \bar{U} + U_{\text{hom}}, \quad \text{dove } R_T \cdot U_{\text{hom}} = \emptyset$$

e  $\bar{U}$  è una soluzione particolare di  $R_T U = v$ .



Sia  $\text{Im } \mathcal{R}_T = \mathbb{R}^m$ , e poniamo  $\bar{u} = \mathcal{R}_T^T \eta$ ,  $\eta \in \mathbb{R}^m$

$$\mathcal{R}_T \cdot (\mathcal{R}_T^T \eta) = v \Rightarrow \underbrace{(\mathcal{R}_T \mathcal{R}_T^T)}_{m \times m} \eta = v$$

$$\eta = (\mathcal{R}_T \mathcal{R}_T^T)^{-1} v$$

$$\bar{u} = \mathcal{R}_T^T (\mathcal{R}_T \mathcal{R}_T^T)^{-1} v$$

$$u = \mathcal{R}_T^T (\mathcal{R}_T \mathcal{R}_T^T)^{-1} v + u_{\text{norm}}, \quad u_{\text{norm}} \in \text{Ker } \mathcal{R}_T$$

PROBLEMA:

Dato  $x(\emptyset) = x_{\text{im}}$ ,  $x(T) = x_{\text{fim}}$ , determiniamo la sequenza di ingresso in grado di portare lo stato da  $x_{\text{im}}$  a  $x_{\text{fim}}$  in  $K$  passi, in modo che  $\sum_{t=\emptyset}^{T-1} \|u(t)\|^2$  sia minima.

$$\Rightarrow \text{Soluzione: } \bar{u} = \mathcal{R}_T^T (\mathcal{R}_T \mathcal{R}_T^T)^{-1} v$$

$$\begin{cases} \text{min } \sum \|u(t)\|^2 = u^T u \\ u = \bar{u} + u_{\text{norm}} \end{cases}$$

$$\bar{u} = \mathcal{R}_T^T (\mathcal{R}_T \mathcal{R}_T^T)^{-1} v$$

$$u_{\text{norm}} \in \text{Ker } \mathcal{R}_T \Rightarrow \bar{u}^T \cdot u_{\text{norm}} = \emptyset$$

$$u^T u = (\bar{u} + u_{\text{norm}})^T (\bar{u} + u_{\text{norm}}) = \bar{u}^T \bar{u} + \cancel{u_{\text{norm}}^T \bar{u}} + \bar{u}^T \cancel{u_{\text{norm}}} + u_{\text{norm}}^T u_{\text{norm}}$$

$$= \bar{u}^T \bar{u} + u_{\text{norm}}^T u_{\text{norm}}$$

Se minimo di  $u^T u$  si ha scegliendo  $u_{\text{norm}} = \emptyset \Rightarrow u = \bar{u}$

$$\begin{cases} \text{min } \bar{u}^T \bar{u} + u_{\text{norm}}^T u_{\text{norm}} \\ u_{\text{norm}} \in \text{Ker } \mathcal{R}_T \end{cases} \Rightarrow u_{\text{norm}} = \emptyset$$

## DECOMPOSIZIONE DI RAGGIUNGIABILITÀ

Supponiamo che il sistema non sia completamente raggiungibile:

$$\text{Cice e } \text{RanK } \mathcal{R} = \text{RanK} [B \mid AB \mid \dots \mid A^{m-1}B] = r < m$$

$r$ : indice di raggiungibilità.

Sia  $T_r$  una matrice  $m \times r$ , e cui colonne siano una base del sottospazio  $\mathcal{X}^{\mathcal{R}} = \text{Im } \mathcal{R}$ .

$$T = \begin{bmatrix} \underbrace{T_r}_{m \times r} & \underbrace{T_{\bar{r}}}_{m \times (m-r)} \end{bmatrix} \quad T^{-1} = \begin{bmatrix} U_r \\ U_{\bar{r}} \end{bmatrix} \begin{matrix} \} r \times m \\ \} (m-r) \times m \end{matrix} : U_{\bar{r}} T_r = \emptyset$$

Facciamo una trasformazione di similitudine.

$$\bar{x}(k) = T^{-1} x(k)$$

$$\bar{x}(k+1) = T^{-1} x(k+1) = T^{-1} \{ A x(k) + B u(k) \}$$

$$= T^{-1} A x(k) + T^{-1} B u(k) = T^{-1} A T \bar{x}(k) + T^{-1} B u(k)$$

$$\bar{A} = T^{-1} A T = \begin{bmatrix} U_r \\ U_{\bar{r}} \end{bmatrix} A \begin{bmatrix} T_r & T_{\bar{r}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U_r A T_r & U_r A T_{\bar{r}} \\ U_{\bar{r}} A T_r & U_{\bar{r}} A T_{\bar{r}} \end{bmatrix}$$

Per Cayley-Hamilton,  $A T_r \in \text{Im } \mathcal{R} \Rightarrow U_{\bar{r}} A T_r = \emptyset$

$$\bar{A} = \begin{bmatrix} A_r & A_r \bar{r} \\ \emptyset & A_{\bar{r}} \end{bmatrix} \quad \bar{B} = \begin{bmatrix} U_r B \\ U_{\bar{r}} B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B_r \\ \emptyset \end{bmatrix}$$

$B \in \text{Im } \mathcal{R}, U_{\bar{r}} B = \emptyset$ .

$$x(k) = \begin{bmatrix} x_r(k) \\ x_{\bar{r}}(k) \end{bmatrix} \begin{matrix} \} r \\ \} m-r \end{matrix}$$

$$\begin{cases} x_r(k+1) = A_r x_r(k) + A_r \bar{r} x_{\bar{r}}(k) + B_r u(k) \\ x_{\bar{r}}(k+1) = A_{\bar{r}} x_{\bar{r}}(k) \end{cases}$$

$$y(k) = C x(k) + D u(k) = C T \bar{x}(k) + D u(k)$$

$$\bar{A} = T^{-1} A T$$

$$\bar{B} = T^{-1} B$$

$$\bar{C} = C T$$

$$\bar{D} = D$$

$\Rightarrow$  I poli di  $G(z)$  sono per autostati raggiungibili, quelli non raggiungibili si cancellano.

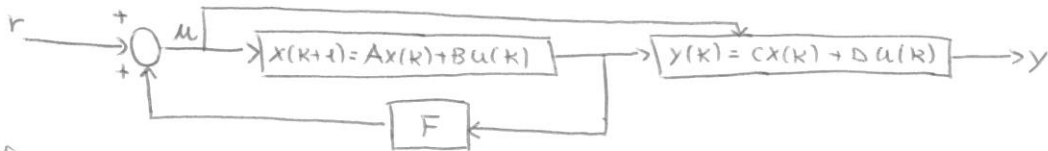
## CONTROLLO IN RETROAZIONE DELLO STATO

$$x(k+1) = Ax(k) + Bu(k)$$

Supponendo di conoscere lo stato  $x(k)$  all'istante  $k$ , scegliamo l'ingresso:

$$u(k) = Fx(k) + r(k)$$

dove  $F \in \mathbb{R}^{m \times m}$  e  $r(k)$  è un opportuno segnale esterno di riferimento.



Schema di controllo ad anello chiuso:

$$x(k+1) = Ax(k) + B[Fx(k) + r(k)]$$

$$x(k+1) = Ax(k) + BFx(k) + Br(k)$$

$$x(k+1) = (A + BF)x(k) + Br(k)$$

$$\underbrace{A}_{m \times m} + \underbrace{B}_{m \times m} \cdot \underbrace{F}_{m \times m}$$

Ans: Se la coppia  $(A, B)$  è completamente raggiungibile  $\forall$  insieme di autovalori  $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_m$  dati,  $\exists$  una matrice  $F$ :

$$\det(\lambda I - A - BF) = (\lambda - \lambda_1)(\lambda - \lambda_2) \dots (\lambda - \lambda_m)$$

Se  $(A, B)$  non è completamente raggiungibile:

$$\begin{cases} x_r(k+1) = A_r x_r(k) + A_r \bar{r} x_{\bar{r}}(k) + B_r u(k) \\ x_{\bar{r}}(k+1) = A_{\bar{r}} x_{\bar{r}}(k) \end{cases}$$

$$u(k) = Fx(k) = F T \bar{x}(k) = [\bar{F}_r \ ; \ \bar{F}_{\bar{r}}] \begin{bmatrix} x_r(k) \\ x_{\bar{r}}(k) \end{bmatrix} = \bar{F}_r x_r(k) + \bar{F}_{\bar{r}} x_{\bar{r}}(k)$$

Sostituisco:

$$x_r(k+1) = A_r x_r(k) + A_r \bar{r} x_{\bar{r}}(k) + B_r (\bar{F}_r x_r(k) + \bar{F}_{\bar{r}} x_{\bar{r}}(k))$$

$$= (A_r + B_r \bar{F}_r) x_r(k) + (A_r \bar{r} + B_r \bar{F}_{\bar{r}}) x_{\bar{r}}(k)$$

$$x_{\bar{r}}(k+1) = A_{\bar{r}} x_{\bar{r}}(k)$$

$$\bar{A} + \bar{B} \bar{F} = \begin{bmatrix} A_r + B_r \bar{F}_r & A_r \bar{r} + B_r \bar{F}_{\bar{r}} \\ \emptyset & A_{\bar{r}} \end{bmatrix}$$

$\Rightarrow$  Posso modificare gli autovalori della parte raggiungibile.

DEF: Un sistema si dice STABILIZZABILE se può essere reso asintoticamente stabile mediante retroazione dello stato.

RIS: Un sistema è stabilizzabile se gli autovalori non raggiungibili sono asintoticamente stabili.

### SISTEMI A TEMPO CONTINUO

Uno stato  $\bar{x} \in \text{Im} [B | AB | \dots | A^{m-1}B]$  è raggiungibile  $\forall \pi > 0$  se  $\exists u(t), t \in [0, \pi]: \bar{x} = \int_0^\pi e^{A(t-\tau)} B u(\tau) d\tau$ .

Tutti i concetti visti valgono anche per il tc.

## OSSERVABILITÀ

$$\begin{cases} x(k+1) = Ax(k) \\ y(k) = Cx(k) \end{cases}$$

DEF: Uno stato  $\bar{x}$  si dice NON OSSERVABILE in  $k$  passi se da  $x(0) = \bar{x}$  si genera l'uscita  $y(0) = y(1) = \dots = y(k-1) = \phi$ .

$$x_2(k) = A^k x(0)$$

$$y_2(k) = CA^k x(0)$$

$$y(0) = Cx(0)$$

$$y(1) = CAx(0)$$

$\vdots$

$$y(k-1) = CA^{k-1} x(0)$$

$$\underbrace{\begin{bmatrix} y(0) \\ y(1) \\ \vdots \\ y(k-1) \end{bmatrix}}_{k \times 1} = \underbrace{\begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{k-1} \end{bmatrix}}_{k \times m} \underbrace{x(0)}_{m \times 1}$$

La matrice  $\Theta_k = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{k-1} \end{bmatrix}$  si dice MATRICE DI OSSERVABILITÀ in  $k$  passi.

L'insieme degli stati non osservabili in  $k$  passi è dato da:

$$\chi_k^{no} = \text{Ker } \Theta_k$$

$$\chi_1^{no} \supseteq \chi_2^{no} \supseteq \dots \supseteq \chi_R^{no} \supseteq \chi_{R+1}^{no} \supseteq \dots$$

Per il Teorema di Cayley-Hamilton:

$$A^m = \alpha_{m-1} A^{m-1} + \alpha_{m-2} A^{m-2} + \dots + \alpha_1 A + \alpha_0 I$$

$$\Rightarrow CA^m = \alpha_{m-1} CA^{m-1} + \alpha_{m-2} CA^{m-2} + \dots + \alpha_1 CA + \alpha_0 C$$

$$\Rightarrow \chi_m^{no} = \chi_R^{no}, \forall R \geq m$$

$\Theta = \Theta_m = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{m-1} \end{bmatrix}$  si dice MATRICE DI OSSERVABILITÀ del sistema.

$\chi^{no} = \text{Ker } \Theta$  è lo spazio degli stati non osservabili

Se il sistema è completamente osservabile, è possibile risolvere allo stato iniziale  $x(\varphi)$ , a partire dalle prime  $m$  uscite  $y(\varphi), y(\varphi+1), \dots, y(\varphi+m-1)$ .

$$\begin{bmatrix} y(\varphi) \\ y(\varphi+1) \\ \vdots \\ y(\varphi+m-1) \end{bmatrix} = \Theta \cdot \underbrace{x(\varphi)}_{m \times 1}$$

$p \times 1 \quad \leftarrow Y$

Se il sistema non è completamente osservabile, il sistema lineare  $Y = \Theta x(\varphi)$  ammette infinite soluzioni del tipo:  $x(\varphi) = \bar{x} + x_{mo}$  dove  $\bar{x}$  è una soluzione particolare di  $Y = \Theta x(\varphi)$  e  $x_{mo} \in \text{Ker } \Theta$ .

nel caso di sistemi con ingresso  $u(k)$  (moto):

$$\begin{cases} x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) \\ y(k) = Cx(k) + Du(k) \end{cases}$$

$$y_{tot}(k) = CA^k x(\varphi) + \underbrace{\sum_{i=\varphi}^{k-1} CA^{k-1-i} Bu(i)}_{Yg(k)} + Du(k)$$

$$\underbrace{\begin{bmatrix} y_{tot}(\varphi) - x_g(\varphi) \\ y_{tot}(\varphi+1) - x_g(\varphi+1) \\ \vdots \\ y_{tot}(\varphi+m-1) - x_g(\varphi+m-1) \end{bmatrix}}_Y = \begin{bmatrix} Cx(\varphi) \\ CAx(\varphi) \\ \vdots \\ CA^{m-1}x(\varphi) \end{bmatrix}$$

## DECOMPOSIZIONE DI OSSERVABILITÀ

$$\begin{cases} X(k+1) = AX(k) + Bu(k) \\ Y(k) = CX(k) + Du(k) \end{cases}$$

$$\dim \text{Ker}(\Theta) = \dim \text{Ker} \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{m-1} \end{bmatrix} = \sigma > \phi$$

Sia  $v_1, v_2, \dots, v_\sigma$  una base di  $\chi^{m_0} = \text{Ker} \Theta$

$$T = \left[ \underbrace{w_1 \mid w_2 \mid \dots \mid w_{m-\sigma}}_{\text{Completata da base di } \mathbb{R}^m} \mid \underbrace{v_1 \mid v_2 \mid \dots \mid v_\sigma}_{\text{Base di } \chi^{m_0}} \right]$$

$$\bar{A} = T^{-1}AT$$

$$\bar{B} = T^{-1}B$$

$$\bar{C} = CT$$

$$\bar{D} = D$$

$$\bar{A} = \begin{bmatrix} A_\sigma & \phi \\ \vdots & \vdots \\ A_{\sigma\bar{\sigma}} & A_{\bar{\sigma}} \end{bmatrix} \begin{matrix} \left. \begin{matrix} \vdots \\ \vdots \end{matrix} \right\} m-\sigma \\ \left. \begin{matrix} \vdots \\ \vdots \end{matrix} \right\} \sigma \end{matrix} \quad \bar{B} = \begin{bmatrix} B_\sigma \\ \vdots \\ B_{\bar{\sigma}} \end{bmatrix} \begin{matrix} \left. \begin{matrix} \vdots \\ \vdots \end{matrix} \right\} m-\sigma \\ \left. \begin{matrix} \vdots \\ \vdots \end{matrix} \right\} \sigma \end{matrix}$$

$$\bar{C} = \left[ \underbrace{c_\sigma}_{m-\sigma} \mid \underbrace{\phi}_{\sigma} \right] \left. \begin{matrix} \vdots \\ \vdots \end{matrix} \right\} p$$

$$\bar{X}(k) = T^{-1}X(k) = \begin{bmatrix} \bar{X}_\sigma(k) \\ \bar{X}_{\bar{\sigma}}(k) \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} \bar{X}_\sigma(k+1) = A_\sigma \bar{X}_\sigma(k) + B_\sigma u(k) \\ \bar{X}_{\bar{\sigma}}(k+1) = A_{\sigma\bar{\sigma}} \bar{X}_\sigma(k) + A_{\bar{\sigma}} \bar{X}_{\bar{\sigma}}(k) + B_{\bar{\sigma}} u(k) \end{cases}$$

$$Y(k) = c_\sigma \bar{X}_\sigma(k) + D u(k)$$

Funzione di trasferimento:

$$G(z) = \bar{C}(zI - \bar{A})^{-1}\bar{B} + \bar{D} = [c_\sigma \phi] \begin{bmatrix} zI - A_\sigma & \phi \\ -A_{\sigma\bar{\sigma}} & zI - A_{\bar{\sigma}} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} B_\sigma \\ B_{\bar{\sigma}} \end{bmatrix} + D$$

$$= [c_\sigma \phi] \begin{bmatrix} (zI - A_\sigma)^{-1} & \phi \\ * & (zI - A_{\bar{\sigma}})^{-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} B_\sigma \\ B_{\bar{\sigma}} \end{bmatrix} + D = [c_\sigma (zI - A)^{-1} \mid \phi] \begin{bmatrix} B_\sigma \\ B_{\bar{\sigma}} \end{bmatrix} + D$$

$$= c_\sigma (zI - A_\sigma)^{-1} B_\sigma + D$$

Ris: se poli di  $G(z)$  sono gli autovalori assemplici della matrice  $A$ .

## DUALITÀ

Siano  $A, B, C, D$  le matrici del sistema  $\Sigma$ .

Il sistema duale è definito dalle matrici  $A^T, B^T, C^T, D^T$ .

$\Rightarrow \Sigma$  completamente raggiungibile se e solo se  $\Sigma_d$  completamente osservabile.

$\Rightarrow \Sigma$  completamente osservabile se e solo se  $\Sigma_d$  completamente raggiungibile.

$$\Sigma \Rightarrow Q = [B \mid AB \mid \dots \mid A^{m-1}B]$$

$$\Sigma_d \Rightarrow Q_d = [C^T \mid A^T C^T \mid \dots \mid (A^T)^{m-1} C^T] = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{m-1} \end{bmatrix}^T$$

## OSSERVATORE ASINTOTICO DELLO STATO

Determinata ad ogni istante  $k$ , una stima  $\hat{x}(k)$  di  $x(k)$ ,

Esiste una uscita  $y(\phi), y(\pm), \dots, y(k-1), y(k) : \lim_{k \rightarrow \infty} \|x(k) - \hat{x}(k)\| = \phi$

$\tilde{x}(k) = x(k) - \hat{x}(k)$ : Errore di stima.



### ① ANELLO APERTO

$$\begin{cases} x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) \\ y(k) = Cx(k) \end{cases}$$

$$\Rightarrow \hat{x}(k+1) = A\hat{x}(k) + Bu(k)$$

$$\tilde{x}(k+1) = x(k+1) - \hat{x}(k+1) = Ax(k) + Bu(k) - A\hat{x}(k) - Bu(k) = A(x(k) - \hat{x}(k)) = A\tilde{x}(k)$$

$$\tilde{x}(k+1) = A\tilde{x}(k), \quad \tilde{x}(\phi) = x(\phi) - \hat{x}(\phi).$$

È un osservatore asintotico se il sistema è asintoticamente stabile.

$\Rightarrow$  Metodo completamente sbagliato perché non usa le uscite.



② ANELLO CHIUSO

$$\hat{x}(k+1) = A\hat{x}(k) + B u(k) + L(y(k) - c\hat{x}(k))$$

È ovvio di stima  
deve' usata.

$$\tilde{x}(k+1) = x(k+1) - \hat{x}(k+1) = Ax(k) + B u(k) - A\hat{x}(k) - B u(k) - L(y(k) - c\hat{x}(k))$$

$$= Ax(k) - A\hat{x}(k) - L(y(k) - c\hat{x}(k))$$

$$= A(x(k) - \hat{x}(k)) - L(c x(k) - c\hat{x}(k)) = (A - LC)(x(k) - \hat{x}(k)) = (A - LC)\tilde{x}(k)$$

$$\Rightarrow \tilde{x}(k+1) = \begin{matrix} (A-LC) \tilde{x}(k) \\ \begin{matrix} m \times m & & \\ & m \times p & \\ & & p \times m \end{matrix} \end{matrix}$$

RIS: Se la coppia  $(A, c)$  è completamente osservabile,  $\forall$  insieme di autovalori  $\{\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_m\}$ ,  $\exists$  una matrice  $L$ :

$$\det(\lambda I - A + LC) = (\lambda - \lambda_1)(\lambda - \lambda_2) \dots (\lambda - \lambda_m).$$

Se il sistema non è completamente osservabile:

$$\begin{cases} x_0(k+1) = A_0 x_0(k) + B_0 u(k) \\ x_0(k+1) = A_{00} x_0(k) + A_{0\sigma} x_\sigma(k) + B_0 u(k) \\ y(k) = C_0 x_0(k) \end{cases}$$

$$L = \begin{bmatrix} L_0 & - \\ - & - \\ L_\sigma & \end{bmatrix} \begin{matrix} \} m-\sigma \\ \} \sigma \end{matrix} \quad \bar{A} - \bar{L}\bar{C} = \begin{bmatrix} A_0 & \emptyset \\ A_{0\sigma} & A_{0\sigma} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} L_0 \\ L_\sigma \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C_0 & \emptyset \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_0 - L_0 C_0 & \emptyset \\ A_{0\sigma} - L_\sigma C_0 & A_{0\sigma} \end{bmatrix}$$

$L$  non è in grado di modificare gli autovalori della parte non osservabile.

RIS: Se la coppia  $(A, c)$  non è completamente osservabile, è possibile costruire un osservatore asintotico SSE gli autovalori non osservabili sono asintoticamente stabili. In tal caso il sistema si dice **RIVELABILE**.

N.B: La coppia  $(A, B)$  è stabilizzabile se la coppia  $(A^T, B^T)$  è rivelabile.

La coppia  $(A, c)$  è rivelabile se la coppia  $(A^T, c^T)$  è stabilizzabile.

## CASO TEMPO CONTINUO

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases}$$

Tutti i concetti visti valgono analogamente a parte il concetto di osservabilità in  $K$  passi.

Uno stato  $\bar{x}$  è non osservabile se:

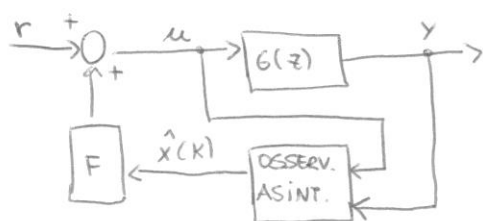
$$\bar{x} \in \text{Ker } \Theta = \text{Ker} \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{m-1} \end{bmatrix}$$

L'osservatore asintotico sarà:

$$\dot{\hat{x}}(t) = A\hat{x}(t) + Bu(t) + L(y(t) - C\hat{x}(t)) \quad \text{e il sistema è rivelabile}$$

se gli autovalori non osservabili di  $A$  hanno parte reale  $< 0$ .

## COMPENSATORE DINAMICO



Retrazione dello stato determinato dall'osservatore asintotico.

Sistema: 
$$\begin{cases} x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) \\ y(k) = Cx(k) \end{cases}$$

Osservatore: 
$$\hat{x}(k+1) = A\hat{x}(k) + Bu(k) + L(y(k) - C\hat{x}(k))$$

Retrazione: 
$$u(k) = r(k) + F\hat{x}(k)$$

=> Determinare una Rapp. I/S/O.

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

$$\begin{cases} \bar{e}(k+1) = \bar{A}\bar{e}(k) + \bar{B}r(k) \\ y(k) = \bar{C}\bar{e}(k) \end{cases}$$

$$\bar{e}(k+1) = \begin{bmatrix} x(k+1) \\ \hat{x}(k+1) \end{bmatrix}, \quad \hat{x}(k) = x(k) - \hat{x}(k)$$

$$\begin{aligned} x(k+1) &= Ax(k) + Bu(k) = Ax(k) + Br(k) + BF\hat{x}(k) = Ax(k) + Br(k) + BF(x(k) - \hat{x}(k)) \\ &= (A+BF)x(k) - BF\hat{x}(k) + Br(k) \end{aligned}$$

(49)

$$\begin{aligned}\tilde{x}(k+1) &= x(k+1) - \hat{x}(k+1) = Ax(k) + Bu(k) - A\hat{x}(k) - Bu(k) + LC\hat{x}(k) - Ly(k) \\ &= Ax(k) - A\hat{x}(k) - LCx(k) + LC\hat{x}(k) = A\tilde{x}(k) - LC\tilde{x}(k) = (A-LC)\tilde{x}(k).\end{aligned}$$

$$y(k) = Cx(k) = [C \ \phi] \begin{bmatrix} x(k) \\ \tilde{x}(k) \end{bmatrix}$$

$$\tilde{e}(k+1) = \begin{bmatrix} A+BF & -BF \\ \phi & A-LC \end{bmatrix} \tilde{e}(k) + \begin{bmatrix} B \\ \phi \end{bmatrix} r(k)$$

$$y(k) = [C \ \phi] \tilde{e}(k)$$

=> Principio di Separazione: Dinamica dell'osservatore separata da quella della retroazione.

Sistema già in decomposizione di raggiungibilità: autovalori di  $A-LC$  sono non raggiungibili.

$$W(z): r(k) \rightarrow y(k)$$

$$W(z) = C(zI - (A+BF))^{-1}B$$

Poi  $W(z)$  coincide con gli autovalori di  $A+BF$ .

La dinamica dell'osservatore non entra nella funzione di trasferimento.

$$\tilde{e}_2(k) = \begin{bmatrix} A+BF & -BF \\ \phi & A-LC \end{bmatrix}^k \tilde{e}_2(\phi)$$

$$\hat{x}(k+1) = (A+BF)\hat{x}(k) - BF\tilde{x}(k)$$

$$\tilde{x}(k+1) = (A-LC)\tilde{x}(k)$$

Si tende a fare in modo che i modi di  $A-LC$  convergano a  $\phi$  più velocemente di quelli di  $A+BF$ .