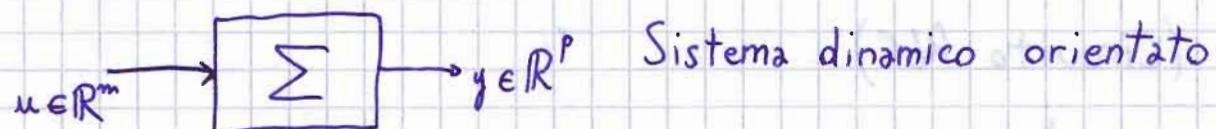


Si tratteranno sempre sistemi dinamici, ma non più di sistemi scalari (1 ingresso e 1 uscita) ma sistemi in cui ho TANTI INGRESSI e TANTE USCITE.

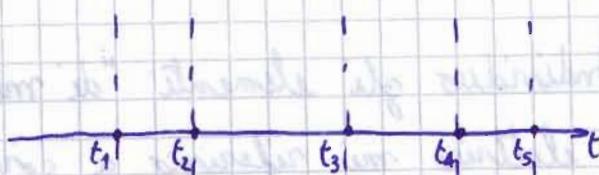


In controlli automatici ($m=p=1$) i modelli matematici utilizzati erano:

- equazioni differenziali : $\sum_{i=0}^n a_i \cdot D^i y(t) = \sum_{i=0}^m b_i \cdot D^i u(t)$
- funzione di trasferimento : $T(s) = \frac{b_m s^m + \dots + b_0}{a_n s^n + \dots + a_0}$

I difetti di queste rappresentazioni sono legati alle condizioni iniziali $y(0), D y(0), \dots, D^{n-1} y(0), u(0), Du(0), \dots, D^{m-1} u(0)$.

In generale, le condizioni iniziali sono DISCONTINUE, ovvero $y(0^-) \neq y(0^+)$, in quanto $u(t) \in PC^\infty$ ovvero alle funzioni continue tranne in un numero finito di punti.



Il vettore delle condizioni iniziali dell'uscita è discontinuo, il che è un grosso difetto.

Negli anni '50 si superò questo problema con il MODELLO DELLE VARIABILI DI STATO o MODELLO DI STATO, che si presta molto bene per descrivere i sistemi multivariabili e quelli dinamici non lineari.

I sistemi che consideriamo sono ipotizzati lineari.

Il modello di stato permette di passare da un'equazione differenziale di ordine n a un sistema differenziale di n equazioni di ordine 1.

Esempio (Circuito RLC)



$$\begin{cases} u = L \cdot D_i + R \cdot i + \frac{1}{C} \int_{-\infty}^t i(s) ds \\ y = \frac{1}{C} \int_{-\infty}^t i(s) ds \end{cases}$$

Dallo secondo derivando ottengo

$$Dy = \frac{1}{C} \cdot i \Rightarrow i = C \cdot Dy$$

Sostituendo nella prima ottengo

$$u = L D(CDy) + RCDy + y$$

$$u = LC D^2 y + RCDy + y$$

Passo ora al modello di stato. Individuo gli elementi "di memoria" del sistema. Nel caso del circuito elettrico mi riferisco a correnti e tensioni:

$x_1 \triangleq i$ corrente

$x_2 \triangleq y$ tensione di uscita

Se vado a sostituire ottengo:

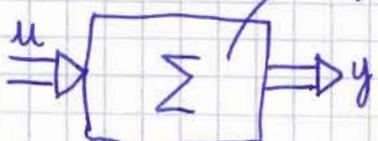
$$\begin{cases} x_1 = C \cdot \dot{x}_2 \\ L \dot{x}_1 + Rx_1 + x_2 = u \end{cases}$$

$$\begin{cases} \dot{x}_2 = \frac{1}{C} x_1 \\ \dot{x}_1 = -\frac{R}{L} x_1 - \frac{1}{L} x_2 + \frac{1}{L} u \end{cases}$$

poi posso aggiungere l'equazione dell'uscita

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -\frac{R}{L} x_1 - \frac{1}{L} x_2 + \frac{1}{L} u \\ \dot{x}_2 = \frac{1}{C} x_1 \\ y = x_2 \end{cases}$$

$x(t)$ = stato del sistema dinamico



$$x(t) \triangleq \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} \text{ variabile vettoriale interna}$$

Risulta molto comodo esprimere il modello nella forma matriciale

$$\begin{cases} \dot{x} = \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{R}{L} & -\frac{1}{L} \\ \frac{1}{L} & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} \frac{1}{L} \\ 0 \end{bmatrix} u \\ x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} \\ y = [0 \ 1] x \end{cases}$$

Per il modello di stato, le condizioni iniziali sono date dal valore dello stato in un certo istante di tempo.

Di fatto, lo stato x rappresenta la MEMORIA del sistema.

In generale:

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \quad (1) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \quad (2) \end{cases} \quad \begin{array}{l} A, B, C, D \text{ sono matrici} \\ u(t) \in \mathbb{R}^m \quad x(t) \in \mathbb{R}^n \\ y(t) \in \mathbb{R}^p \end{array}$$

$A \in M_{n \times n}$ matrice di sistemi

$B \in M_{m \times n}$ matrice degli ingressi

$C \in M_{p \times n}$ matrice di uscite

$D \in M_{m \times p}$ matrice di relazione algebrica

\mathbb{R}^n viene chiamato SPAZIO DEGLI STATI. $x(t)$ è il vettore tangente alla traiettoria.



Una prima proprietà di $x(t)$ si ricava dalla (1) ed è la proprietà di continuità. Integriamo la (1):

$$\int_0^t \dot{x}(s) ds = \int_0^t [Ax(s) + Bu(s)] ds$$

$$x(t) - x(0) = \int_0^t [Ax(s) + Bu(s)] ds$$

$$x(t) = x(0) + \int_0^t [Ax(s) + Bu(s)] ds \quad \text{Rappresentazione integrale della (1)}$$

Dalla rappresentazione integrale notiamo che $x(t)$ è continua anche in presenza di ingressi discontinui ($u(t)$).

Matrice di trasferimento

È l'analogo della funzione di trasferimento e vale per i sistemi multivariabili.

$$Y(s) = \mathcal{L}[y(t)] \triangleq \begin{bmatrix} \mathcal{L}[y_1(t)] \\ \vdots \\ \mathcal{L}[y_p(t)] \end{bmatrix}$$

$$X(s) = \mathcal{L}[x(t)]$$

$$U(s) = \mathcal{L}[u(t)]$$

Ricordando le proprietà $\mathcal{L}[Df(t)] = sF(s) - f(0^+)$ e ipotizzando nullo lo stato iniziale, si ottiene:

$$\begin{cases} sX(s) - X(0^+) = AX(s) + BU(s) \end{cases}$$

$$\begin{cases} Y(s) = CX(s) + DU(s) \end{cases}$$

Imponiamo quindi $X(0) = X(0^+) = 0$ (sistema inizialmente in quiete)

$$\begin{cases} sX(s) - AX(s) = BU(s) \end{cases}$$

...

$$\begin{cases} (sI - A)X(s) = BU(s) \\ \dots \end{cases}$$

$$\begin{cases} X(s) = (sI - A)^{-1}BU(s) \end{cases}$$

$$\begin{cases} Y(s) = C(sI - A)^{-1}BU(s) + DU(s) \end{cases}$$

$$\begin{cases} \dots \quad \text{MATRICE DI TRASFERIMENTO} \in \mathbb{R}^{P \times m} \\ Y(s) = [C(sI - A)^{-1}B + D]U(s) \end{cases}$$

$$G(s) = \begin{bmatrix} G_{11}(s) & \dots & G_{1m}(s) \\ \vdots & & \vdots \\ G_{p1}(s) & \dots & G_{pm}(s) \end{bmatrix}$$

La matrice di trasferimento è formata da tante funzioni di trasferimento scalari.

Venerdì 5 novembre : 1° compitino

2° compitino prima di Natale oppure Scrivito completo

3° compitino a gennaio

+ orale

Campo $\mathbb{F} \rightarrow$ insieme con elementi detti scalari e con le operazioni $+$ e \cdot che soddisfano le proprietà commutativa, distributiva e associativa.

Spazio vettoriale \rightarrow insieme con elementi detti vettori e con le operazioni $+$ e \cdot con varie proprietà.

L'estremo superiore essenziale permette di scartare i punti che divergono all'infinito in quanto le loro misure sono nulle, essendo punti.

Sottospazio \rightarrow dato uno spazio vettoriale V su \mathbb{F} , un sottosinsieme X di V è un sottospazio di V se $\alpha x + \beta y \in X \quad \forall \alpha, \beta \in \mathbb{F}$

Proprietà: se $X + Y \subseteq V$ sottospazi $\Rightarrow X + Y$ sottospazio di V

Dim. Dato $z_1, z_2 \in X + Y$ posso scrivere che $z_1 = x_1 + y_1$ e $z_2 = x_2 + y_2$.
Dopo dimostrare che $\alpha z_1 + \beta z_2 \in X + Y$.

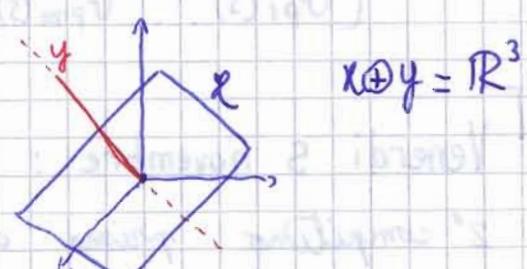
$$\alpha z_1 + \beta z_2 = \alpha(x_1 + y_1) + \beta(x_2 + y_2) = (\alpha x_1 + \beta x_2) + (\alpha y_1 + \beta y_2) \in X + Y$$

Somma Diretta

Seiano $X, Y \subseteq Z$ 2 sottospazi di V . La somma diretta impone che

$$\begin{cases} X + Y = Z \\ X \cap Y = 0_v \end{cases} \Leftrightarrow X \oplus Y = Z$$

↑
somma diretta



Proprietà

$$D(z) = \{(x, y) : x \in X, y \in Y, x + y = z\}$$
$$D_1 = \{(x, y) : x = x_1 + w, y = y_1 - w, w \in X + Y\} \quad \rightarrow D_1 = D(z)$$

Dim.

1. $(x, y) \in D(z)$

$$\begin{aligned} x + y &= z & x_1 + y_1 &= z \\ x + y &= x_1 + y_1 & & \\ x - x_1 &= y_1 - y \stackrel{\Delta}{=} w \Rightarrow w \in X, w \in Y \Leftrightarrow w \in X \cap Y \\ x &= x_1 + w \\ y &= y_1 - w \end{aligned} \quad \rightarrow (x, y) \in D_1$$

2. $(x, y) \in D_1$

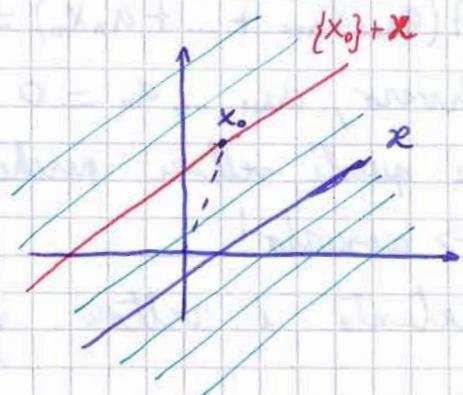
$$\begin{aligned} x &= x_1 + w \\ y &= y_1 - w \end{aligned} \quad \rightarrow x + y = x_1 + y_1 = z \Rightarrow (x, y) \in D(z) \quad \square$$

Varietà Lineare

Sia $x_0 \in V$, $X \subseteq V$, il sottoinsieme di V

$$\{x_0\} + X := \{z \in V : z = x_0 + x, x \in X\}$$

è una varietà lineare contenuta in V



Spazio Quoziente

Sia $X \subseteq V$. L'insieme

$$V/X := \{m \text{ varietà lineare di } V : m = \{v\} + X, v \in V\}$$

è uno spazio quoziente

nel caso di sopra, lo spazio quoziente è il fascio di rette $\parallel x$

Span di vettori o Spazio Generato

È l'insieme di tutte le combinazioni lineari di i vettori.

Teorema

Se $A: \mathcal{V} \rightarrow \mathcal{W}$ una trasformazione lineare con $\dim(\mathcal{V}) = n$. Allora

$$g(A) + v(A) = \dim(\mathcal{V}) \quad g(A) = \text{range di } A$$

Dim.

Prendo $\{x_1, x_2, \dots, x_n\}$ una base di $\text{Ker } A$ e $\{x_1, \dots, x_n, x_{n+1}, \dots, x_n\}$ una base di \mathcal{V} . Ottengo:

$$g(A) = \dim(\mathcal{V}) - v(A) = n - h \stackrel{?}{=} \dim(\text{Im } A)$$

$$\text{Im}(A) = \text{span} \left\{ A(x_1), \dots, \underset{\substack{\uparrow \\ o}}{A(x_n)}, \underset{\substack{\uparrow \\ o}}{A(x_{n+1})}, \dots, \underset{\substack{\uparrow \\ o}}{A(x_n)} \right\} = \text{span} \left\{ A(x_{n+1}), \dots, \underset{\substack{\uparrow \\ o}}{A(x_n)} \right\}$$

perché nel $\text{Ker } A$.

Devo trovare che questi vettori sono linearmente indipendenti. Se, per assurdo, non lo fossero avrei:

$$a_{n+1} \cdot A(x_{n+1}) + \dots + a_n \cdot A(x_n) = 0 \quad \text{ma per linearità:}$$

$$A(a_{n+1}x_{n+1} + \dots + a_n x_n) = 0 \quad \text{che significa che } (a_{n+1}x_{n+1} + \dots + a_n x_n) \in \text{Ker } A$$

Ovvero, $a_{n+1}, \dots, a_n = 0$ perché quel vettore non può essere generato da questi vettori perché non appartengono alla base di $\text{Ker } A$.

→ assurdo!

Pertanto i vettori sono linearmente indipendenti. \square

Proprietà

A è iniettiva se e solo se $\text{Ker } A = \{0\}$

Dim.

$$1) A \text{ iniettiva} \Rightarrow \text{Ker } A = \{0\}$$

Se A è iniettiva, siano $x_1, x_2 \in \mathcal{V}$ con $x_1 \neq x_2 \Rightarrow A(x_1) \neq A(x_2)$

Per assurdo, sia $x_1 \in \mathcal{V}$ t.c. $x_1 \neq 0$, $A(x_1) = 0$. Già poi $x_2 = 0$, ma $A(x_2) = 0$. Ottengo $x_1 \neq x_2$ ma $A(x_1) = A(x_2)$. Assurdo!!

$$\Rightarrow \text{Ker } A = \{0\}$$

2) $\text{Ker } A = \{0\} \Rightarrow A \text{ è iniettiva.}$

Per assurdo, se A non fosse iniettiva $\exists x_1, x_2 \in V$ tali che $x_1 \neq x_2$ e $A(x_1) = A(x_2)$.
 $x_1 - x_2 \neq 0$ e $A(x_1 - x_2) = 0$

Proprietà

A è iniettiva se e solo se trasforma insieme linearmente indipendenti in insieme linearmente indipendenti.

Dim.

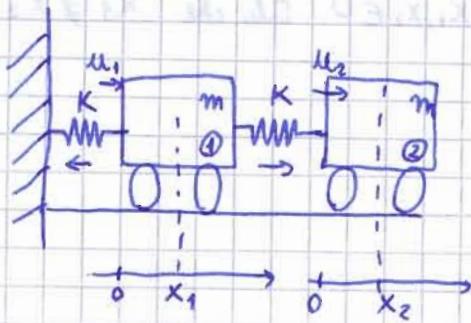
1) A iniettiva $\Rightarrow \{A(x_1), \dots, A(x_n)\}$ lin. indip.
 $\{x_1, \dots, x_n\}$ lin. indip.

Se così non fosse, per assurdo, $\exists d_i$ non tutti nulli tali che $d_1 A(x_1) + \dots + d_n A(x_n) = 0$. Per linearità $A(d_1 x_1 + \dots + d_n x_n) = 0$, cioè $d_1 x_1 + \dots + d_n x_n \in \text{Ker } A$, ma essendo A iniettiva per la relazione precedente $d_i = 0 \forall i$. Assurdo!

2) $\{x_1, \dots, x_n\}$ lin. indip. $\Rightarrow A$ iniettiva, cioè $\text{Ker } A = \{0\}$
 $\{A(x_1), \dots, A(x_n)\}$ lin. indip.

Per assurdo, $\exists x_1 \in V$ tale che $x_1 \neq 0$ e $A(x_1) = 0$. Considero $\{x_1, x_2\}$ linearmente indipendenti. Transformando, otterrei $\{A(x_1), A(x_2)\}$, ma $A(x_1) = 0$ e quindi è assurdo! Stessa cosa se considerassi $\{x_1\}$, il quale ha $A(x_1) = 0$ e quindi non è più linearmente indipendente. Assurdo!

Esercizio modellistica



Determinare il modello di stato di questo sistema meccanico.

$$\begin{cases} m D^2 x_1 = -K x_1 + K(x_2 - x_1) + u_1, \\ \text{massa per accelerazione} \\ m D^2 x_2 = -K(x_2 - x_1) + u_2 \end{cases}$$

Per costruire il vettore di stato guardo posizioni e velocità:

$$x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix}; \begin{array}{l} x_3 \triangleq \dot{x}_1 \\ x_4 \triangleq \dot{x}_2 \end{array}$$

x_1, x_2 sono le posizioni

x_3, x_4 sono le velocità

$$1) \dot{x}_1 = x_3$$

$$2) \dot{x}_2 = x_4$$

$$3) m D(Dx_1) = m D x_3 = m \dot{x}_3 = -2Kx_1 + Kx_2 + u_1$$

$$\dot{x}_3 = -\frac{2K}{m} x_1 + \frac{K}{m} x_2 + \frac{1}{m} u_1$$

$$4) m D(Dx_2) = m D x_4 = m \dot{x}_4 = -Kx_2 + Kx_1 - u_2$$

$$\dot{x}_4 = -\frac{K}{m} x_2 + \frac{K}{m} x_1 - \frac{1}{m} u_2$$

$$\text{Calgo poi le uscite } y \triangleq \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

Io calgo io

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_3 \\ \dot{x}_2 = x_4 \\ \dot{x}_3 = -\frac{2K}{m} x_1 + \frac{K}{m} x_2 + \frac{1}{m} u_1 \\ \dot{x}_4 = \frac{K}{m} x_1 - \frac{K}{m} x_2 + \frac{1}{m} u_2 \\ y_1 = x_1 \\ y_2 = x_2 \end{cases}$$

Trasformo in forme matriciali

$$\dot{x} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{2K}{m} & \frac{K}{m} & 0 & 0 \\ \frac{K}{m} & -\frac{K}{m} & 0 & 0 \end{bmatrix}}_{\text{matrice di sistema } A} x + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ \frac{1}{m} & 0 \\ 0 & \frac{1}{m} \end{bmatrix}}_{\text{matrice dei controlli } B} u$$

$$y = \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}}_{\text{matrice } C} x$$

In questo caso non c'è una matrice D . Per ricavare $G(s)$ posso

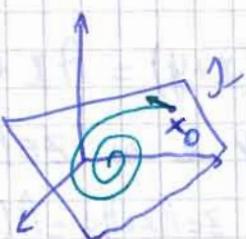
$$G(s) = \begin{bmatrix} G_{11}(s) & G_{12}(s) \\ G_{21}(s) & G_{22}(s) \end{bmatrix} = C(sI - A)^{-1}B + D.$$

INTERPRETAZIONE DINAMICA DEL CONCETTO DI INVARIANTE

$$\dot{x} = Ax + Bu$$

$$x \in \mathbb{R}^3$$

$\mathcal{J} \subseteq \mathbb{R}^3$ invariante su A



Se lo stato iniziale è sull'invariante (x_0), anche la traiettoria lo sarà, proprio perché \mathcal{J} è invariante (il vettore velocità permane sul piano stesso)

Esercizio modellistica (er. 2, esercitazione 1)

$$\begin{cases} \frac{(u - x_1)}{R} = CDx_1 + 2 \frac{x_1}{R} \\ y = x_2 \\ \frac{x_1}{R} + CDx_2 + \frac{x_2}{R} = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} u - x_1 = RCx_1 + 2x_1 \\ y = x_2 \\ x_1 + RCy + y = 0 \end{cases}$$

PROPRIETÀ

$\forall A \in \mathbb{R}^{m \times n}$ vale $\text{Ker } A^T = (\text{im } A)^\perp$ (vale anche $\text{Ker } A = (\text{im } A^T)^\perp$)

DIM.

Se $y \in \text{Ker } A^T \Rightarrow \langle A^T y, x \rangle = 0 \quad \forall x \in \mathbb{R}^n$ essendo $A^T y = 0$

\uparrow

$\langle y, Ax \rangle = 0$ Ax è un qualunque elemento dell'immagine di A
 y è pertanto ortogonale all'immagine di A , pertanto $y \in (\text{im } A)^\perp$.

Se $y \in (\text{im } A)^\perp \Rightarrow \langle y, \underbrace{A A^T y}_{\in \text{im } A} \rangle = 0$ essendo y ortogonale a qualsiasi vettore
 dell'immagine di A .

\updownarrow

$\langle A^T y, A^T y \rangle = 0$ vera se e solo se $A^T y = 0$, cioè $y \in \text{Ker } A^T$

PROPRIETÀ

$\forall A \in \mathbb{R}^{m \times n}$ vale $\text{im } A = \text{im}(A \cdot A^T)$

DIM.

Note le proprietà che $x, y \in \mathbb{R}^n$, $A(x+y) = Ax + Ay$, in quanto $z \in A\{x+y\}$
 $\Rightarrow z = A(x+y) = Ax + Ay \in Ax + Ay$ e se $z \in Ax + Ay \Rightarrow \exists x \in \mathbb{R}, y \in \mathbb{R}$ tali che
 $\overset{x}{\underset{\text{è}}{\in}} \mathbb{R} \quad \overset{y}{\underset{\text{è}}{\in}} \mathbb{R} \quad z = Ax + Ay = A(x+y) \in A(x+y) \quad \square$

Dimostriamo $\text{im } A = \text{im}(A \cdot A^T)$.

$$\text{im } A = A(\mathbb{R}^n) = A(\overset{\text{da prima}}{\text{im } A^T} + \overset{\text{da sopra}}{\text{Ker } A}) = A(\overset{\text{da prima}}{\text{im } A^T} + A(\text{Ker } A)) = \text{im}(A \cdot A^T) + \{0\} = \text{im}(A \cdot A^T) \quad \square$$

(e) Dim.

Dato che $(x+y)^\perp = x^\perp \cap y^\perp$ vale per tutti gli x e y , posso sostituire a x e y i loro ortogonali e ottengo esattamente

$(x^\perp + y^\perp)^\perp = (x^\perp)^\perp \cap (y^\perp)^\perp = x \cap y$ faccio il complemento ortogonale di entrambi i membri e segue la tesi.

$$x^\perp + y^\perp = (x \cap y)^\perp$$

a) Dim.

$$A^{-1}X = \{z : Az \in X\}$$

$$A^{-1}Y = \{z : Az \in Y\}$$

$$A^{-1}(X \cap Y) = \{z : Az \in X \cap Y\}$$

$$1. A^{-1}(X \cap Y) \subseteq A^{-1}X \cap A^{-1}Y$$

$$z \in A^{-1}(X \cap Y) \Rightarrow Az \in X \cap Y \Rightarrow z \in A^{-1}X \subseteq z \in A^{-1}Y \quad \square$$

$$2. A^{-1}X \cap A^{-1}Y \subseteq A^{-1}(X \cap Y)$$

$$z \in A^{-1}X \cap A^{-1}Y \Rightarrow Az \in X \cap Y \Rightarrow Az \in X \cap Y \Rightarrow z \in A^{-1}(X \cap Y) \quad \square$$

Proprietà | *i contenuto*

Dim. $\frac{g}{e} X \subseteq Y \Rightarrow X \cap (Y + Z) \subseteq (X \cap Y) + (X \cap Z)$ infatti $X \subseteq X + (X \cap Z)$

$$\frac{g}{e} X \subseteq Z \Rightarrow "$$

$$X \cap (Y + Z) \supseteq X \cap Y + X \cap Z$$

$$\frac{g}{e} Y \subseteq Z \Rightarrow "$$

$$z \in (X \cap Y) + (X \cap Z) \quad z = x_1 + x_2, x_1 \in X \cap Y, x_2 \in X \cap Z$$

$$\frac{g}{e} X \supseteq Y \Rightarrow "$$

$$\Rightarrow z \in X \text{ perché } x_1 \in X \text{ e } x_2 \in X$$

$$\frac{g}{e} X \supseteq Z \Rightarrow "$$

$$\Rightarrow z \in Y + Z \text{ perché } x_1 \in Y \text{ e } x_2 \in Z \quad \square$$

$$\frac{g}{e} Y \supseteq Z \Rightarrow "$$

$$\begin{array}{c} \text{diagramma} \\ \text{X} \cap (Y + Z) \end{array} \quad \begin{array}{l} X = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, Y = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, Z = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \end{array}$$

Proprietà $Ax \subseteq y \Leftrightarrow A^T y^\perp \subseteq x^\perp$

Dim.

$$(y^\perp)^\perp = y$$

$$Ax \subseteq y \Rightarrow \forall x \in X, \{Ax \in y\} \Leftrightarrow \{Ax \text{ è ortogonale a tutti i vettori di } y^\perp\}$$

$$\Leftrightarrow \langle Ax, z \rangle = 0 \quad \forall z \in y^\perp \Leftrightarrow \langle x, A^T z \rangle = 0 \quad \forall z \in y^\perp \Leftrightarrow A^T z \in x^\perp \quad \forall z \in y^\perp \Leftrightarrow A^T y^\perp \subseteq x^\perp$$

Proprietà $(A^{-1}Y)^\perp = A^T Y^\perp$

Dim.

Y matrice di base di y^\perp : $\text{im } Y = y^\perp$

$$\text{im } Y = (\text{Ker } Y^T)^\perp \Leftrightarrow y^\perp = (\text{Ker } Y^T)^\perp \Leftrightarrow y = \text{Ker } Y^T$$

già visto

$$A^T y^\perp = A^T(\text{im } Y) = \text{im}(A^T Y) = (\text{Ker } Y^T A)^\perp = (\{z : Y^T A z = 0\})^\perp = (\{z : A z \in \text{Ker } Y^T\})^\perp =$$

$$(\{z : A z \in y^\perp\})^\perp = (A^{-1}Y)^\perp$$

ESERCITAZIONE 1

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

$$\text{im } A = ?$$

$$\text{Ker } A = ?$$

Se $\text{rg } A = 3$, i tre vettori sono l.i. e costituiscono una base, per cui $\text{im } A = \mathbb{R}^3$ e $\text{Ker } A = \{0\}$.

$\det A = 3 + 3 + 2(-6 + 3) = 0$ infatti la somma delle ultime due colonne dà la prima.

$\text{im } A =$ trovare una matrice di base del sottospazio $\text{im } A = \begin{bmatrix} 1 & 2 \\ 0 & 3 \\ 2 & 1 \end{bmatrix}$ $\dim \text{im } A = 2$.

$\text{Ker } A =$ deve avere $\dim \text{Ker } A = 1$ perché $\dim(\text{im } A) + \dim(\text{Ker } A) = \text{v}(A) = 3$.

Studio $Ax = 0$

combinazione lineare delle precedenti	$\begin{cases} x_1 + 2x_2 - x_3 = 0 \\ 3x_2 - 3x_3 = 0 \\ 2x_1 + x_2 + x_3 = 0 \end{cases}$	$\begin{cases} x_1 = x_3 - 2x_2 \\ x_2 = x_3 \\ (x_2 - 2x_2) \cdot 2 + x_2 + x_2 = 0 \end{cases}$	$\begin{cases} x_1 = -x_2 \\ x_3 = x_2 \\ 0 = x_2 \end{cases}$
---------------------------------------	---	---	--

$$\text{Ker } A = \text{im} \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

④ $X = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & -1 \\ 0 & 3 \end{bmatrix}$ calcola X^\perp

$$X^\perp = \left\{ y : \langle y, x \rangle = 0 \quad \forall x \in X \right\}$$

$$x \in X \text{ tale che } x = \alpha_1 \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} + \alpha_2 \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \\ 3 \end{bmatrix}$$

$$\langle y, x \rangle = \langle y, \alpha_1 \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} + \alpha_2 \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \\ 3 \end{bmatrix} \rangle = 0 \quad \forall \alpha_1, \alpha_2 \in \mathbb{R}$$

$$= \alpha_1 \langle y, \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} \rangle + \alpha_2 \langle y, \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \\ 3 \end{bmatrix} \rangle = 0 \Rightarrow \begin{cases} [1, 1, 0] \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ y_3 \end{bmatrix} = 0 \\ [0, -1, 3] \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ y_3 \end{bmatrix} = 0 \end{cases} \begin{cases} y_1 + y_2 = 0 \\ -y_2 + 3y_3 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} y_1 = -y_2 \\ y_2 = y_3 \end{cases}$$

$$X^\perp = \text{im} \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \\ 1/3 \end{bmatrix}$$

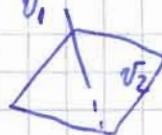
⑤

$$(2) \quad \mathcal{V}_1 = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}, \quad \mathcal{V}_2 = \text{im} \begin{bmatrix} 2 \\ -4 \\ 3 \end{bmatrix}$$

$\mathcal{V}_1 + \mathcal{V}_2 = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 2 \\ 0 & 1 & -4 \\ 1 & 1 & 3 \end{bmatrix}$ devo trovare una matrice di base. Stabilisco se sono lin. ind.

$$\det \begin{bmatrix} 1 & 0 & 2 \\ 0 & 1 & -4 \\ 1 & 1 & 3 \end{bmatrix} = 3 + 4 - 2 = 5 \neq 0 \Rightarrow \text{rg} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 2 \\ 0 & 1 & -4 \\ 1 & 1 & 3 \end{bmatrix} = 3 \Rightarrow \text{lin. ind.} \Rightarrow \mathcal{V}_1 + \mathcal{V}_2 = \mathbb{R}^3$$

$$\mathcal{V}_1 \cap \mathcal{V}_2 = \emptyset$$



(b)

$$\mathcal{V}_1 = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}, \quad \mathcal{V}_2 = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\mathcal{V}_1 + \mathcal{V}_2 = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \Rightarrow \det \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} = -1 - 1 = -2 \neq 0. \quad \text{Il quanto sarà sicuramente l.i., ma non mi interessa: } \mathcal{V}_1 + \mathcal{V}_2 = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} = \text{im} I_3 = \mathbb{R}^3$$

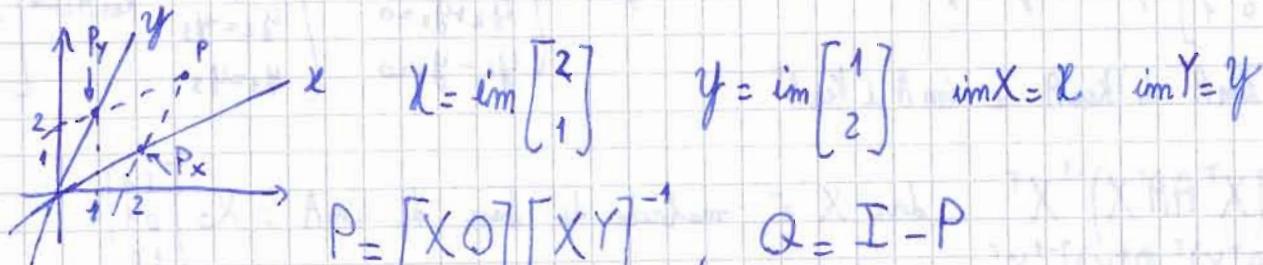
$$\mathcal{V}_1 \cap \mathcal{V}_2 = (\mathcal{V}_1^\perp + \mathcal{V}_2^\perp)^\perp \text{ uno questo risultato.}$$

$$\mathcal{V}_1^\perp \Leftrightarrow \begin{cases} y_1 + y_3 = 0 \\ y_2 + y_3 = 0 \end{cases} \quad \mathcal{V}_1^\perp = \text{im} \begin{bmatrix} -1 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad \Rightarrow \quad \mathcal{V}_1^\perp + \mathcal{V}_2^\perp = \text{im} \begin{bmatrix} -1 & -1 \\ -1 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathcal{V}_2^\perp: \begin{cases} y_1 + y_2 = 0 \\ y_3 = 0 \end{cases} \quad \mathcal{V}_2^\perp = \text{im} \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$(\mathcal{V}_1^\perp + \mathcal{V}_2^\perp)^\perp: \begin{cases} -y_1 - y_2 + y_3 = 0 \\ -y_1 + y_2 = 0 \end{cases} \quad (\mathcal{V}_1^\perp + \mathcal{V}_2^\perp)^\perp = \mathcal{V}_1 \cap \mathcal{V}_2 = \text{im} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 2 \end{bmatrix}$$

⑥



$$P = [X \ 0] [X \ Y]^{-1}, \quad Q = I - P$$

$$= \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{2}{3} & -\frac{1}{3} \\ -\frac{1}{3} & \frac{2}{3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{3} & \frac{2}{3} \\ -\frac{2}{3} & \frac{4}{3} \end{bmatrix}$$

$$X \oplus Y = \mathbb{R}^2$$

$$P_X = \begin{bmatrix} \frac{4}{3}x_1 - \frac{2}{3}x_2 \\ \frac{2}{3}x_1 - \frac{1}{3}x_2 \end{bmatrix}$$

equazioni che mi danno le coordinate

7) $\text{im } X = \mathcal{X}$ matrice di base

$$P = X(X^T X)^{-1} X^T = \begin{bmatrix} 2 \\ 1 \end{bmatrix} \left(\begin{bmatrix} 2, 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 \\ 1 \end{bmatrix} \right)^{-1} \begin{bmatrix} 2, 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 3 \\ 1 \end{bmatrix} (5)^{-1} \begin{bmatrix} 2, 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 \\ 1 \end{bmatrix} \cdot \frac{1}{5} \begin{bmatrix} 2, 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \frac{1}{5} \begin{bmatrix} 4 & 2 \\ 2 & 1 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} 4/5 & 2/5 \\ 2/5 & 1/5 \end{bmatrix}$$

8) $A = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 2 \\ 0 & 1 & 1 \\ 2 & 0 & 2 \end{bmatrix} \quad Y = \text{im} \begin{bmatrix} 2 & 2 \\ 1 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$

$$A^{-1}Y = (A^T Y^\perp)^\perp \Rightarrow Y^\perp : \begin{cases} 2y_1 + y_2 + 4y_3 = 0 \\ 2y_1 + y_2 = 0 \end{cases} \quad Y^\perp = \text{im} \begin{bmatrix} -1/2 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$A^T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 2 \\ 1 & 1 & 0 \\ 2 & 1 & 2 \end{bmatrix} \quad A^T Y^\perp = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 2 \\ 1 & 1 & 0 \\ 2 & 1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1/2 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/2 \\ 1/2 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$(A^T Y^\perp)^\perp : \begin{cases} -\frac{1}{2}y_1 + \frac{1}{2}y_2 = 0 \\ y_3 = y_3 \end{cases} \quad (A^T Y^\perp)^\perp = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

9) $A = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \\ 1 & 0 & -1 \end{bmatrix} \quad \text{im } A = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \\ 1 & 0 & -1 \end{bmatrix}$ costruire matrice di base

$$\det A = -1 + 1 = 0 \quad \text{la terza colonna è lin. dip.} \Rightarrow \text{im } A = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$A^T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \end{bmatrix} \quad \text{Ker } A^T : A^T y = 0 \quad \begin{cases} y_1 + y_3 = 0 \\ y_1 + y_2 = 0 \\ y_2 - y_3 = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} y_3 = -y_1 \\ y_2 = -y_1 \\ y_2 = y_3 \end{cases} \quad \text{Ker } A^T = \text{im} \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\text{im } A^T = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \text{perché } \text{rg } A = \text{rg } A^T \quad \text{Ker } A : Ay = 0 \quad \begin{cases} y_1 + y_2 = 0 \\ y_2 + y_3 = 0 \\ y_1 - y_3 = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} y_1 = -y_2 \\ y_2 = -y_3 \\ y_1 = y_3 \end{cases} \quad \text{Ker } A = \text{im} \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

Note che $\text{im } A^T \perp \text{Ker } A$ e $\text{im } A \perp \text{Ker } A^T$

$$A^T = A^T X (X^T A A^T X)^{-1} X^T \quad \text{dove } X \text{ è matrice di base di } \text{im } A : X = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$= A^T X [(A^T X)^T \cdot (A^T X)]^{-1} X^T$$

COMPITINO: VENERDÌ 14.30 - 16.30 (iscriverti) 7

LESERCIZI: GIOVEDÌ MATTINA (8.30 - 10.30 NULA 8)

$$A^+ = A^T X \left[(A^T X)^T A^T X \right]^{-1} X^T = \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \left(\begin{bmatrix} 2 & 1 & -1 \\ 1 & 2 & 1 \\ -1 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \right)^{-1} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \left(\begin{bmatrix} 6 & 3 \\ 3 & 6 \end{bmatrix} \right)^{-1} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2/9 & -1/9 \\ -1/9 & 2/9 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/3 & 0 & 1/3 \\ 1/3 & 1/3 & 0 \\ 0 & 1/3 & -1/3 \end{bmatrix}$$

$$\textcircled{*} \quad \begin{cases} 6x_1 + 3x_2 = 1 \\ 3x_1 + 6x_2 = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} x_1 = \frac{1-3x_2}{6} \\ \frac{1-3x_2 + 6x_2}{2} = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} \dots \\ 9x_2 = -1 \end{cases} \quad \begin{cases} x_1 = 2/9 \\ x_2 = -1/9 \end{cases} \Rightarrow \begin{bmatrix} 6 & 3 \\ 3 & 6 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 2/9 & -1/9 \\ -1/9 & 2/9 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} 6x_1 + 3x_2 = 0 \\ 3x_1 + 6x_2 = 1 \end{cases} \quad \begin{cases} 8x_1 = -\frac{x_2}{2} \\ \frac{3}{2}x_2 + 6x_2 = 1 \end{cases} \quad \begin{cases} \dots \\ \frac{9}{2}x_2 = 1 \end{cases} \quad \begin{cases} x_1 = -1/9 \\ x_2 = 2/9 \end{cases}$$

Teorema diagonale.

Dim.

- Sufficiente: supponiamo $\{v_1, \dots, v_n\}$ autovettori lin. indip. associati a $\lambda_1, \dots, \lambda_n$ allo stesso tempo. $A v_i = \lambda_i v_i \quad i=1, \dots, n$. Scrivete in forma matriciale diventa

$$A [v_1, \dots, v_n] = [\lambda_1 v_1, \dots, \lambda_n v_n] = \underbrace{[v_1, \dots, v_n]}_T \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & \lambda_2 & & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & \lambda_n \end{bmatrix} \Rightarrow AT = T\Lambda$$

matrice diagonale

$$T^T AT = T^{-1} T \Lambda \Rightarrow \Lambda = T^T AT$$

- Necessità: $\exists T$ non singolare tale che $\Lambda = T^{-1} AT$

$$T \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & \lambda_2 & & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & \lambda_n \end{bmatrix} = T T^{-1} AT \quad \text{definisco } [v_1, \dots, v_n] = T \quad [v_1, \dots, v_n] \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & \lambda_2 & & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & \lambda_n \end{bmatrix} = A[v_1, \dots, v_n]$$

$$[v_1 \lambda_1, v_2 \lambda_2, \dots, v_n \lambda_n] = [Av_1, \dots, Av_n] \quad \text{cioè } Av_i = \lambda_i v_i \quad i=1, \dots, n \quad \square$$

ESERCITAZIONE 2

$$\textcircled{1} \quad A = \begin{bmatrix} -1 & 3 \\ 3 & -1 \end{bmatrix} \quad p(\lambda) = \det(\lambda I - A) = \det \begin{bmatrix} \lambda + 1 & -3 \\ -3 & \lambda + 1 \end{bmatrix} = (\lambda + 1)^2 - 9 = \lambda^2 + 2\lambda - 8$$

$$\lambda^2 + 2\lambda - 8 = 0 \quad \lambda = \frac{-1 \pm \sqrt{1+8}}{2} = \begin{cases} -4 \\ 2 \end{cases} \quad V(A) = \{-4, 2\}$$

Gli autovettori sono distinti e reali, quindi JT non singolare tale che

$$\begin{bmatrix} -4 & 0 \\ 0 & 2 \end{bmatrix} = T^{-1}AT$$

BLOCCHETTI
ELEMENTARI
DI JORDAN

$$m(\lambda) = (\lambda+4)^1(\lambda-2)^1 = \lambda^2 + 2\lambda - 8 = p(\lambda)$$

in questo
caso.

Determino gli autovettori

$$Ax = -4x \quad \text{autovettore} \quad \begin{bmatrix} -1 & 3 \\ 3 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -4x_1 \\ -4x_2 \end{bmatrix} \quad \begin{cases} -x_1 + 3x_2 = -4x_1 \\ 3x_1 - x_2 = -4x_2 \end{cases} \quad \begin{cases} 3x_1 + 3x_2 = 0 \\ 3x_1 + 3x_2 = 0 \end{cases}$$

La matrice dei coefficienti è non singolare $\begin{bmatrix} 3 & 3 \\ 3 & 3 \end{bmatrix}$ come è giusto che sia.

$$U_{-4} = \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad \text{per } \lambda_1 = -4$$

$$Ax = 2x \quad \begin{bmatrix} -1 & 3 \\ 3 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2x_1 \\ 2x_2 \end{bmatrix} \quad \begin{cases} -x_1 + 3x_2 = 2x_1 \\ 3x_1 - x_2 = 2x_2 \end{cases} \quad \begin{cases} -3x_1 + 3x_2 = 0 \\ 3x_1 - 3x_2 = 0 \end{cases}$$

$$U_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad \text{per } \lambda_2 = 2$$

$$T \triangleq [U_1, U_2] = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \quad \text{faccio la verifica } T^{-1} =$$

$$J = T^{-1}AT =$$

$$② A = \begin{bmatrix} 3 & 4 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} \quad p(\lambda) = \det(\lambda I - A) = \det \begin{bmatrix} \lambda - 3 & -4 \\ 2 & \lambda + 1 \end{bmatrix} = (\lambda - 3)(\lambda + 1) + 8 = \lambda^2 - 2\lambda + 5$$

$$\tau(A) = \{1 \pm 2j\} \quad \text{infatti } \lambda^2 - 2\lambda + 5 = 0 \quad \lambda = \frac{1 \pm \sqrt{1-5}}{1} = 1 \pm 2j.$$

$m(\lambda) = p(\lambda) = \lambda^2 - 2\lambda + 5$ avendo autovalori di molteplicità 1.

$$T^{-1}AT = J = \begin{bmatrix} 1 & 2 \\ -2 & 1 \end{bmatrix} \quad \text{da verificare}$$

$$A(x+iy) = (1+2j)(x+iy) \Leftrightarrow (A - (1+2j)I)(x+iy) = 0 + j0 \quad \text{come da teoria}$$

numero
autovettore
complesso ("x")

$$A(x+iy) = x - 2y + 2jx + iy \quad \begin{cases} Ax = x - 2y \\ Ay = 2x + y \end{cases}$$

$$\begin{cases} \begin{bmatrix} 3 & 4 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} - 2 \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix} & \begin{cases} 3x_1 + 4x_2 = x_1 - 2y_1 \\ -2x_1 - x_2 = x_2 - 2y_2 \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{il rango della} \\ \text{matrice dei coeff.} \end{array} \\ \begin{bmatrix} 3 & 4 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix} = 2 \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix} & \begin{cases} 3y_1 + 4y_2 = 2x_1 + y_1 \\ -2y_1 - y_2 = 2x_2 + y_2 \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{deve essere 2} \\ \text{perché trovo uno} \end{array} \end{cases}$$

$$\begin{cases} 2x_1 + 4x_2 + 2y_1 = 0 \\ -2x_1 - 2x_2 + 2y_2 = 0 \\ -2x_1 + 2y_1 + 4y_2 = 0 \\ -2x_2 - 2y_1 - 2y_2 = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} x_1 + 2x_2 + y_1 = 0 \\ x_1 + x_2 - y_2 = 0 \\ x_1 - y_1 - 2y_2 = 0 \\ x_2 + y_1 + y_2 = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} x_1 = -2x_2 - y_1 \\ -x_2 - y_1 - y_2 = 0 \\ -2x_2 - 2y_1 - 2y_2 = 0 \\ x_2 + y_1 + y_2 = 0 \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{spazio di dim 2} \\ \text{di soluz.} \end{array}$$

$$\begin{cases} x_1 = -2x_2 - y_1 \\ x_2 + y_1 + y_2 = 0 \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{Voglio costruire una matrice di base per la parte} \\ \text{reale e una per la parte complessa.} \end{array}$$

$$\begin{cases} x_2 = 0 \\ y_1 = -1 \\ x_1 = 1 \\ y_2 = 1 \end{cases} \quad \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} + j \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \end{bmatrix} = x + iy \quad T = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

L'autospazio complesso è $\text{im} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} + j \text{im} \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \end{bmatrix}$

$$③ A = \begin{bmatrix} 2 & -1 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad p(\lambda) = \det(\lambda I - A) = \det \begin{bmatrix} \lambda-2 & 1 & 1 \\ 0 & \lambda-1 & 0 \\ 0 & 0 & \lambda-1 \end{bmatrix} = (\lambda-2)(\lambda-1)^2$$

AUTORVALORI

$$\nabla(A) = \{2, 1, 1\}$$

$$(\lambda I - A)^{-1} = \frac{\text{Agg}(\lambda I - A)}{\det(\lambda I - A)}$$

costruisce la matrice dei complementi algebrici

$$C_{(\lambda I - A)} = \begin{bmatrix} (\lambda-1)^2 & 0 & 0 \\ 1-\lambda & (\lambda-2)(\lambda-1) & 0 \\ 1-\lambda & 0 & (\lambda-2)(\lambda-1) \end{bmatrix} = \text{trasposta dell'aggiunto}$$

M.C.D. = $(\lambda-1)$

$$(\lambda I - A)^{-1} = \frac{C_{(\lambda I - A)}^T}{(\lambda-2)(\lambda-1)^2} \quad m(\lambda) = \frac{(\lambda-2)(\lambda-1)^2}{(\lambda-1)} = (\lambda-2)(\lambda-1)$$

Il polinomio minimo lo si potranno ottenere del denominatore semplificato di $(\lambda I - A)^{-1}$

$$\underline{\underline{(\lambda-1) \ 0 \ 0 \atop -1 \ \lambda-2 \ 0 \atop -1 \ 0 \ \lambda-2}}^T$$

$$\underline{(\lambda-2)(\lambda-1)}$$

$$\text{La matrice di Jordan sarà } J = \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = T^{-1}AT$$

$$Ax = 2x \quad A \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = 2 \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} 2x_1 - x_2 - x_3 = 2x_1 \\ x_2 = 2x_2 \\ x_3 = 2x_3 \end{cases}$$

$$\begin{cases} 0=0 \\ x_2=0 \\ x_3=0 \end{cases}$$

$$D_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$Ax = 1 \cdot X \quad \begin{cases} 2x_1 - x_2 - x_3 = x_1 \\ x_2 = x_2 \\ x_3 = x_3 \end{cases} \quad \begin{cases} x_1 = x_2 + x_3 \\ x_2 = x_2 \\ x_3 = x_3 \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{Prendo } x_2 = 0 \text{ e } x_3 = 1 \Rightarrow x_1 = 1 \\ \text{poi} \\ \text{prendo } x_2 = 1 \text{ e } x_3 = 0 \Rightarrow x_1 = 1 \end{array}$$

$$D_2 = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \quad \text{Matrice di base dell'auto spazio associato}$$

$$T = [D_1 D_2] = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

TUTORATO

$$A \in \mathbb{R}^{3 \times 3} \quad T(A) = \{\tau \pm j\omega, \beta_1\} \quad \text{con } \beta_1 \in \mathbb{R} \quad \text{avendo gli autovalori moltiplicità 1.}$$

$$p(\lambda) = \det(\lambda I - A) = (\lambda - \tau - j\omega)(\lambda - \tau + j\omega)(\lambda - \beta_1) = (\lambda - \beta_1)[(\lambda - \tau)^2 + \omega^2] = m(\lambda)$$

La forma di Jordan complessa è ; La forma di Jordan reale è

$$J_c = \begin{bmatrix} \tau + j\omega & 0 & 0 \\ 0 & \tau - j\omega & 0 \\ 0 & 0 & \beta_1 \end{bmatrix}$$

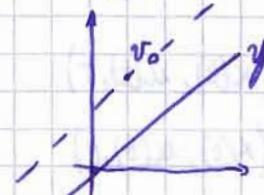
$$J_r = \begin{bmatrix} \tau & \omega & 0 \\ -\omega & \tau & 0 \\ 0 & 0 & \beta_1 \end{bmatrix}$$

Una varietà lineare M è un $m = \{v_0\} + Y$

M è un sottospazio essendo

$$\alpha M = \alpha[\{v_0\} + Y] = \{\alpha v_0\} + Y$$

$$m_1 + m_2 = \{v_1 + v_2\} + Y$$



Luca Ciobani

328/212517A

luca@ciobani.com

Dispense al centro fotocopie.

CLASSIFICAZIONE SISTEMI

- DINAMICI
- ISTANTANEI
- STAZIONARI $\rightarrow A, B, C, D$ non dipendono da $t \Leftarrow$
- NON STAZIONARI
- LINEARI \rightarrow più facili e prevedibili \Leftarrow
- NON LINEARI
- CAUSALI
- NON CAUSALI
- PARAMETRI CONCENTRATI
- PARAMETRI DISTRIBUITI
- SISO \rightarrow singolo ingresso singola uscita
- MIMO \rightarrow tanti ingressi tante uscite \Leftarrow

Noi tratteremo sistemi a stati infiniti che possono essere a dimensione finita (più importanti) o a dimensione infinita, e seconda della dimensione del vettore di stato.

SISTEMI A TEMPO CONTINUO

$$\sum: \begin{cases} \dot{x}(t) = A(t)x(t) + B(t)u(t), & x(t_0) = x_0 \\ y(t) = C(t)x(t) + D(t)u(t) & t \in \mathbb{R} \end{cases}$$

MATRICE DI
SISTEMA \downarrow
 MATRICE DI
DISTRIBUZIONE
DEGLI INGRESSI
 MATRICE DI
DISTRIBUZIONE DELLE
USCITE \uparrow
 MATRICE DEL LEGAME
ALGEBRAICO INGRESSO-USCITA

equazione differenziale

Il generico sistema è caratterizzato da un vettore di stato, un certo numero di ingressi e di uscite.

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

con f e g che possono essere funzioni qualsunque.

Se f e g sono lineari rispetto a x e ad u e se l'insieme degli ingressi e degli stati formano uno spazio vettoriale, il sistema è lineare.

Per essere lineare devo quindi avere una combinazione lineare di stati e ingressi.

In A, B, C, D c'è la descrizione fisica del sistema.

SISTEMI TEMPO DISCRETI

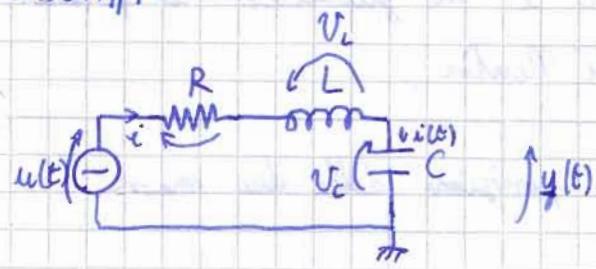
$$\sum_d : \begin{cases} X(K+1) = A(K)X(K) + B(K)u(K), & x(0)=x_0. \\ y(K) = C(K)x(K) + D(K)u(K) \end{cases} \quad \text{equazione alle differenze}$$

K è il tempo discreto, ho tanti campioni. Il sistema è lineare non stazionario.

$$A(K) = \begin{pmatrix} 2 & t \\ t+1 & 1 \end{pmatrix} \Rightarrow \text{sistema non stazionario}$$

$$A(K) = \begin{pmatrix} 2 & 10 \\ 1 & 2 \end{pmatrix} \Rightarrow \text{sistema stazionario.}$$

Esempio



$$\dot{V}_c(t) = \frac{i(t)}{C} \Rightarrow \ddot{V}_c(t) = \frac{\dot{i}(t)}{C} = \frac{i(t)}{LC}$$

$$\dot{i}(t) = \frac{V_L(t)}{L}$$

$$V_L(t) = u(t) - R i(t) - V_c(t) \Rightarrow V_L(t) = u(t) - RC \dot{V}_c(t) - V_c(t)$$

$$LC \ddot{V}_c(t) = u(t) - RC \dot{V}_c(t) - V_c(t) \quad \text{è un sistema lineare}$$

Ho trovato un'equazione differenziale scalare dove compare la derivata seconda. Posso sempre passare nella forma che abbiamo visto sopra.

Prendo vettore $\underline{x}(t) = \begin{bmatrix} V_c(t) \\ i(t) \end{bmatrix}$. $V_L(t) = u(t) - R i(t) - V_c(t)$

$$\begin{cases} \dot{i}(t) = \frac{V_L(t)}{L} = \frac{u(t)}{L} - \frac{R i(t)}{L} - \frac{V_c(t)}{L} \\ \dot{V}_c(t) = \frac{i(t)}{C} \end{cases} \Rightarrow \dot{\underline{x}}(t) = \begin{bmatrix} \dot{V}_c(t) \\ \dot{i}(t) \end{bmatrix} = A(t) \cdot \begin{bmatrix} V_c(t) \\ i(t) \end{bmatrix} + B(t) \begin{bmatrix} u(t) \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$A(t) = \begin{bmatrix} 0 & \frac{1}{C} \\ -\frac{1}{L} & -\frac{R}{L} \end{bmatrix} \quad B(t) = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

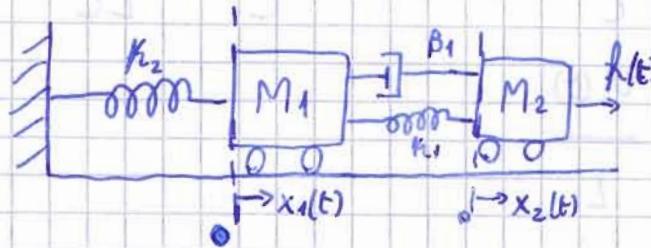
Ogni sistema posso scriverlo

- con un'equazione differenziale scalare con derivate n-esime
- con un sistema di due equazioni differenziali vettoriali:

$$\dot{\gamma}(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_c(t) \\ i(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} u(t)$$

MODELLOSTICA TRASLAZIONALE MECCANICA

In un sistema meccanico si isolano le masse e si guardano le forze agenti sulla massa. Poi applico la legge di Newton.



x_1, x_2 posizioni delle due masse

$$\left\{ \begin{array}{l} M_1 \cdot \ddot{x}_1(t) = -k_2 x_1(t) + \beta_1 (\dot{x}_2(t) - \dot{x}_1(t)) + k_1 (x_2(t) - x_1(t)) \quad \leftarrow \text{sono scalari} \\ \text{mass per} \\ \text{accelerazione} \end{array} \right.$$

\downarrow

$$M_2 \cdot \ddot{x}_2(t) = f(t) + k_1 (x_1(t) - x_2(t)) + \beta_1 (\dot{x}_1(t) - \dot{x}_2(t)) \quad \leftarrow \text{voglio vettoriali}$$

$$y_1(t) = x_1(t)$$

$$y_2(t) = x_2(t)$$

NOTAZIONE

$x(t)$ = scalare

$\underline{x}(t)$ = vettore

uso come vettori di stato le posizioni delle masse e le velocità delle masse.

Definisco quindi $\underline{x}(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix}$ voglio trovare A e B tali che

$$\dot{\underline{x}}(t) = A \underline{x}(t) + B u(t)$$

$$\dot{\underline{x}}(t) = \begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \\ \ddot{x}_1(t) \\ \ddot{x}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 \\ \frac{-K_2 - K_2}{M_1} & \frac{K_1}{M_1} & 1 - \frac{\beta_1}{M_1} & 1 & \frac{\beta_1}{M_1} & 0 \\ \frac{K_1}{M_2} & 1 - \frac{K_1}{M_2} & \frac{\beta_1}{M_2} & 1 - \frac{\beta_1}{M_2} & 0 & \frac{1}{M_2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} f(t)$$

$$\underline{y}(t) = \begin{bmatrix} y_1(t) \\ y_2(t) \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}}_C \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}}_D \begin{bmatrix} f(t) \\ u(t) \end{bmatrix}$$

Il sistema è lineare e stazionario

$$A \in \mathbb{R}^{n \times n}$$

$$B \in \mathbb{R}^{n \times m}$$

$$C \in \mathbb{R}^{p \times n}$$

$$D \in \mathbb{R}^{p \times m}$$

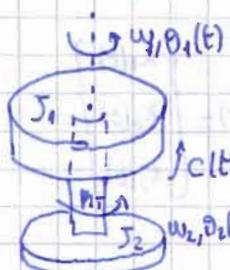
$$\begin{array}{c} \begin{array}{|c|} \hline A \\ \hline \end{array} & \begin{array}{|c|} \hline B \\ \hline \end{array} \\ \begin{array}{|c|} \hline C \\ \hline \end{array} & \begin{array}{|c|} \hline D \\ \hline \end{array} \end{array}$$

$\underline{x}(t) \in \mathbb{R}^n$ vettore di stato ha n elementi

$u(t) \in \mathbb{R}^m$ vettore degli ingressi ha m elementi

$y(t) \in \mathbb{R}^p$ vettore delle uscite ha p elementi

MODELLISTICA ROTAZIONALE MECCANICA



La posizione in questo caso sarà $\theta(t)$ e la velocità

$\dot{\theta}(t)$ sarà $\dot{\theta}(t) = \omega(t)$. Invece di considerare la massa

considero il momento di inerzia J .

Il posto delle molle avrà un aggaggio torsionale e al posto dell'ammortizzatore avrà qualcosa di simile. Il posto delle forze avrà coppie.

$$J_1 \ddot{\theta}_1(t) = c(t) - k_r(\theta_1(t) - \theta_2(t)) - \beta_{att} \dot{\theta}_1(t)$$

$$J_2 \ddot{\theta}_2(t) = -k_r(\theta_2(t) - \theta_1(t))$$

Una forza che fino ad ora abbiamo trascurato è l'attrito. Noi considereremo attriti solo di tipo viscoso. L'attrito è sempre contrario al movimento ed è proporzionale (β_m) alla velocità.

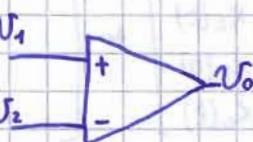
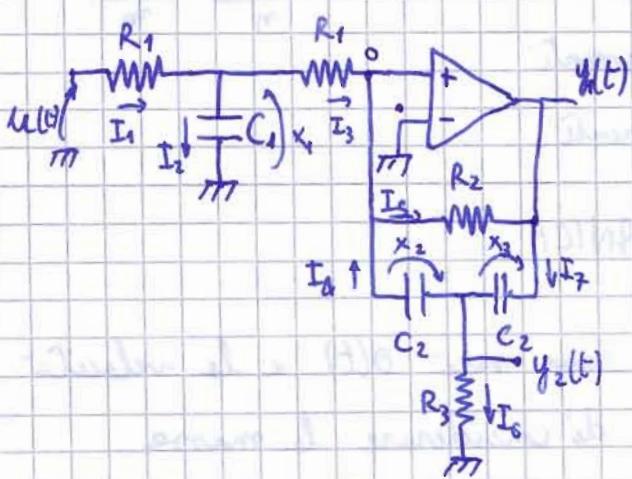
MODELLISTICA ELETTRONICA

$$v \left(\frac{1+i}{Tc} \right) v(t) = \frac{i(t)}{c}$$

$$i \left(\frac{1+i}{L} \right) v i(t) = \frac{v(t)}{L}$$

$$v = R \cdot i$$

Esempio



Vale sempre il cortocircuito

virtuale: $V_1 = V_2$; $R_{in} = \infty$; $R_{out} = 0$

Metto giù il verso delle tensioni e correnti. Sarò come vettore di stato tensioni ai capi dei condensatori e correnti delle induttanze.

$n = 3$ stato

$m = 1$ ingresso

$p = 2$ uscite

$$\underline{x}(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = \frac{I_2(t)}{C_1} \\ \dot{x}_2(t) = \frac{I_4(t)}{C_2} \\ \dot{x}_3(t) = \frac{I_7(t)}{C_2} \end{cases}$$

$$y_1(t) = x_2(t) + x_3(t) \quad \text{essendo } V^r = 0 \text{ V}$$

$$y_2(t) = x_2(t)$$

Dove ricavare I_2, I_4, I_7 in funzione di x e u .

$$\left\{ \begin{array}{l} I_2(t) = I_1(t) - I_3(t) = \frac{u(t) - 2x_1(t)}{R_1} \\ I_1(t) = \frac{u(t) - x_1(t)}{R_1} \\ I_3(t) = \frac{x_1(t)}{R_1} \\ I_4(t) = I_5(t) - I_3(t) = -\frac{x_2(t) + x_3(t)}{R_2} - \frac{x_1(t)}{R_1} \\ I_6(t) = \frac{x_2(t)}{R_3} \\ I_5(t) = -\frac{x_2(t) + x_3(t)}{R_2} \\ I_7(t) = I_4(t) + I_6(t) = -\frac{x_2(t) + x_3(t)}{R_2} - \frac{x_1(t)}{R_1} + \frac{x_2(t)}{R_3} \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \dot{x}_1(t) = \frac{u(t) - 2x_1(t)}{R_1 C_1} \\ \dot{x}_2(t) = -\left(\frac{x_2(t) + x_3(t)}{R_2 C_2} + \frac{x_1(t)}{R_1 C_2} \right) \\ \dot{x}_3(t) = -\left(\frac{x_2(t) + x_3(t)}{R_2 C_2} + \frac{x_1(t)}{R_1 C_2} - \frac{x_2(t)}{R_3 C_2} \right) \end{array} \right.$$

$$y_1(t) = x_2(t) + x_3(t)$$

$$y_2(t) = x_2(t)$$

$$\dot{\underline{x}}(t) = \underbrace{\begin{bmatrix} -\frac{2}{R_1 C_1} & 1 & 0 & 1 & 0 \\ -\frac{1}{R_1 C_2} & 1 & -\frac{1}{R_2 C_2} & 1 & -\frac{1}{R_2 C_2} \\ -\frac{1}{R_1 C_2} & \frac{1}{R_2 C_2} & \frac{1}{R_3 C_2} & \frac{1}{R_2 C_2} & -\frac{1}{R_2 C_2} \end{bmatrix}}_A \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1 C_1} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}}_B \underline{u}(t)$$

$$y(t) = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}}_C \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}}_D \underline{u}(t)$$

Esercizio (Modello di Richardson)

$$\underline{x}(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$$

potenziale bellico 1^a nazione

$\beta_1, \beta_2, \alpha_1, \alpha_2$ coefficienti di costo

potenziale bellico 2^a nazione

$x_1(t)$ variazione nell'unità di tempo del potenziale bellico.

$$\dot{x}_1(t) = -\beta_1 x_1(t) + \alpha_1 x_2(t) + u_1(t)$$

nazione rivale clima aggressivo

$$\dot{x}_2(t) = -\beta_2 x_2(t) + \alpha_2 x_1(t) + u_2(t)$$

$$y(t) = x_1(t) + x_2(t)$$

potenziale bellico del mondo

$$\dot{\underline{x}}(t) = \underbrace{\begin{bmatrix} -\beta_1 & \alpha_1 \\ \alpha_2 & -\beta_2 \end{bmatrix}}_A \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}}_B \begin{bmatrix} u_1(t) \\ u_2(t) \end{bmatrix}$$

$$y(t) = \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix}}_C \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 \end{bmatrix}}_D \begin{bmatrix} u_1(t) \\ u_2(t) \end{bmatrix}$$

$\alpha_1 = \alpha_2 = 1$ $\beta_1 = \beta_2 = 2$ Diremo l'evoluzione dello stato con ingressi nulli quando lo stato iniziale è $x(0) = \begin{bmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 100 \\ 0 \end{bmatrix}$

$$A = \begin{bmatrix} -2 & 1 \\ 1 & -2 \end{bmatrix} \quad P_A(\lambda) = (\lambda + 2)^2 - 1 = \lambda^2 + 4\lambda + 3 \quad \lambda_{1,2} = \frac{-2 \pm \sqrt{4-3}}{1} = -2 \pm 1 = \begin{bmatrix} -3 \\ -1 \end{bmatrix}$$

$$m_A(\lambda) = (\lambda + 3)(\lambda + 1) = P_A(\lambda) \quad \text{grz } m_A(\lambda) = 2$$

$$x(t) = \phi(t, 0)x_0 = e^{At}x_0 \quad y(t) = C e^{At}x_0 \quad e^{At} = \sum_{i=0}^1 y_i A^i = y_0 I + y_1 A$$

$$\begin{bmatrix} e^{-t} \\ e^{-3t} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 1 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_0 \\ y_1 \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} y_0 \\ y_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -3 & 1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e^{-t} \\ e^{-3t} \end{bmatrix}$$

$$y_0 = \frac{3e^{-t} - e^{-3t}}{2} \quad y_1 = \frac{e^{-t} - e^{-3t}}{2}$$

$$e^{At} = \begin{bmatrix} y_0 & 0 \\ 0 & y_0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -2y_1 & y_1 \\ y_1 & -2y_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_0 - 2y_1 & y_1 \\ y_1 & y_0 - 2y_0 \end{bmatrix}$$

$$x(t) = \begin{bmatrix} y_0 - 2y_1 & y_1 \\ y_1 & y_0 - 2y_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 100 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 100(y_0 - 2y_1) \\ 100y_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 100 \left[\frac{3e^{-t} - e^{-3t}}{2} - \frac{2e^{-t} - 2e^{-3t}}{2} \right] \\ 100 \frac{e^{-t} - e^{-3t}}{2} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 50(e^{-t} + e^{-3t}) \\ 50(e^{-t} - e^{-3t}) \end{bmatrix}$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 50(e^{-t} + e^{-3t}) \\ 50(e^{-t} - e^{-3t}) \end{bmatrix} = 100e^{-t}$$

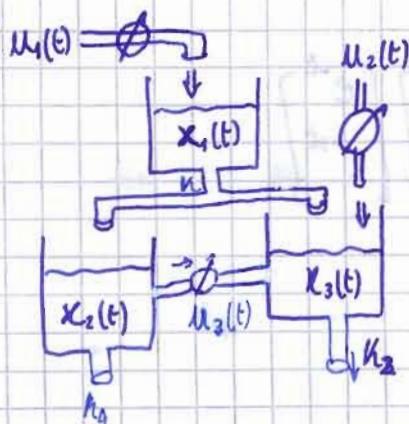
SISTEMA ASINTOTICAMENTE STABILE \rightarrow poli a parte reale negativa

SISTEMA SEMPLICEMENTE STABILE \rightarrow polo in 0 di ordine 1

SISTEMA INSTABILE \rightarrow poli a parte reale positiva, polo in 0 di ordine > 1 .

$$m(\lambda) = (\lambda+2)(\lambda+3)^2 \lambda^2 \quad \text{modi: } e^{-2t}, e^{-3t}, t e^{-3t}, 1, t^2 \xrightarrow{\text{diverge}} \underline{\text{instabile}}$$

Esercizio



$$\frac{dV(t)}{dt} = \sum \text{flussi in ingresso} - \sum \text{flussi in uscita}$$

area ↓
 $V(t) = A h(t) = h(t)$

Variabili di stato: $x_i(t)$ = volume cilindro i

Supponiamo che il flusso che esce sia proporzionale all'altezza del cilindro

$$\dot{x}_1(t) = u_1(t) - k_1 x_1(t)$$

$$\dot{x}_2(t) = \frac{k_1}{2} x_1(t) - k_4 x_2(t) - u_3(t)$$

$$\dot{x}_3(t) = \frac{k_1}{2} x_1(t) + u_3(t) - k_2 x_3(t) + u_2(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix}$$

$$A = \begin{bmatrix} -k_1 & 0 & 0 \\ \frac{k_1}{2} & -k_4 & 0 \\ \frac{k_1}{2} & 0 & -k_2 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$D = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Se $k_1, k_2, k_3 > 0$, gli autovalori della matrice A sono negativi o nulli ($-k_1, -k_2, -k_3$). I modi naturali del sistema saranno: $e^{k_1 t}, e^{k_2 t}, e^{k_3 t}$ cioè $e^{-k_1 t}, e^{-k_2 t}, e^{-k_3 t}$

Il sistema è pertanto asintoticamente stabile, a patto che i k_i non siano tutti nulli. Se uno è nullo il sistema è semplicemente stabile, se almeno 2 sono nulli è instabile.

Dimostrazione IIas $\phi(k, k_0)$ è soluzione di $x(k+1) = A(k)x(k)$

$$\begin{aligned} x(k+1) &= \phi(k+1, k_0)x(k_0) + \sum_{j=k_0}^k \phi(k+1, j+1)B(j)U(j) = \\ &= \underbrace{A(k)\phi(k, k_0)}_{\text{I}}x(k_0) + \sum_{j=k_0}^{k-1} \underbrace{A(k)\phi(k, j+1)}_{\text{II}}B(j)U(j) + \underbrace{\phi(k+1, k+1)}_{\text{III}}B(k)U(k) = \\ &= A(k) \left[\phi(k, k_0)x(k_0) + \sum_{j=k_0}^{k-1} \phi(k, j+1)B(j)U(j) \right] + B(k)U(k) = A(k)x(k) + B(k)U(k). \end{aligned}$$

Esercizio Tempo Discreto

Pieno di ammortamento di un capitale finanziario.

C \rightarrow capitale

N \rightarrow numero rate

P \rightarrow importo della rate ?

R \rightarrow tasso di interesse costante tra k e k+1

Vediamo come sistema dinamico a tempo discreto. Definisco:

$x(k)$ capitale che ancora devo restituire alla banca dopo k periodi.

$x(k+1) = x(k) + R x(k) - P(k) = \underbrace{(1+R)}_{\text{A relare}} \underbrace{x(k)}_{\text{B tasso}} - \underbrace{P(k)}_{\text{M(k)}}$ sistema tempo discreto relare

Applico la formula:

$$\text{NON STAZIONARIO} \quad x(k) = \phi(k, k_0)x(k_0) + \sum_{j=0}^{k-1} \phi(k, j+1)B(j)U(j)$$

$$\text{STAZIONARIO} \quad x(k) = A^k x_0 + \sum_{j=0}^{k-1} A^{k-j-1} B U(j) \quad \Leftarrow \quad \Leftarrow$$

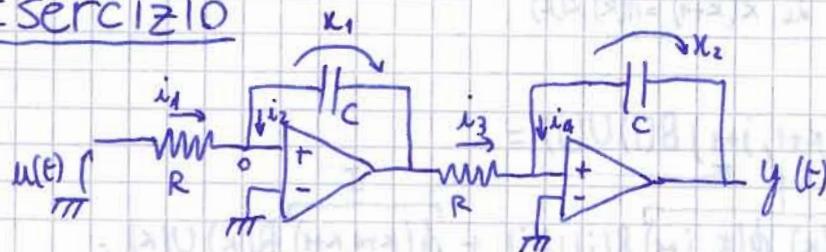
In questo caso stazionario (A e B costanti):

$$x(k) = A^k x(0) + \sum_{j=0}^{k-1} A^{k-j-1} B u(j) = (1+R)^k x(0) - \sum_{j=0}^{k-1} (1+R)^{k-j-1} p(j).$$

Suppongo le rate uguali: $p(j) = p$.

$$x(N) = 0 \Rightarrow (1+R)^N \cdot C - p \sum_{j=0}^{N-1} (1+R)^{N-j-1} = 0 \Rightarrow p = \frac{(1+R)^N \cdot C}{\sum_{j=0}^{N-1} (1+R)^{N-j-1}}.$$

Esercizio



1 uscita $p = 1$

1 ingresso $m = 1$

$$R = 1 \Omega$$

$$C = 1 F$$

$$u(t) = f(t)$$

1. Modello di stato

$$x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} = \text{tensioni}$$

$$\dot{x}_1(t) = \frac{1}{C} \cdot i_2(t) \quad \text{esprimere } i_2 \text{ e } i_3 \text{ in funzione} \\ \text{dello stato e dell'ingresso}$$

$$x_2(t) = \frac{1}{C} i_3(t)$$

C

$$\dot{i}_2 = -i_1 \quad \text{essendo l'operazionale ideale}$$

$$i_1 = \frac{u(t)}{R}$$

$$i_3 = -i_2$$

$$i_3 = \frac{x_1(t)}{R}$$

$$y(t) = x_2(t)$$

Riarrangiando:

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = -\frac{1}{RC} u(t) & \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ \dot{x}_2(t) = -\frac{1}{RC} x_1(t) & \\ y(t) = x_2(t) & y(t) = Cx(t) + Du(t) \end{cases}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -\frac{1}{RC} & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ -\frac{1}{RC} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix}, C = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix}, D = 0.$$

2. Vediamo cosa accade all'uscita quando $\delta(t)$ in ingresso.

$$y(t) = C e^{At} x_0 + C \int_0^t e^{A(t-\tau)} B u(\tau) d\tau + D u(t)$$

Dove trovare e^{At} .

$$P_A(\lambda) = \lambda^2 \quad \lambda_1 = 0 \text{ di molteplicità } 2 \quad (\lambda I - A) = \begin{bmatrix} \lambda & 0 \\ 1 & \lambda \end{bmatrix} \quad \text{instabile}$$

$$m_\alpha(\lambda) = \frac{P_A(\lambda)}{b_A(\lambda)} = \frac{\lambda^2}{1} = \lambda^2 \text{ grado } l=2 \quad J = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \text{MCD tra i minori di ordine } n-1 : \lambda, 1, \phi$$

$$e^{At} = \sum_{j=0}^{l-1} y_j A^j = y_0 + y_1 A$$

$$\begin{pmatrix} e^{at} \\ (te)^{at} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} y_0 \\ y_1 \end{pmatrix} \rightarrow \begin{cases} y_0 = 1 \\ y_1 = t \end{cases} \quad e^{At} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -t & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -t & 1 \end{bmatrix}$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -t & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \int_0^t \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -(t-\tau) & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} u(\tau) d\tau$$

$$y(t) = -t x_1(0) + x_2(0) + \int_0^t (t-\tau) u(\tau) d\tau \quad \text{suppongo } x_1(0) = x_2(0) = 0 \quad \text{e } u(t) = f(t)$$

EVOLUZIONE LIBERA

$$y(t) = t \quad (\text{Volt})$$

Esercizio Indiani

$$x(k) = \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \\ x_3(k) \\ x_4(k) \end{bmatrix}$$

$$x(k+1) = \begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ x_3(k+1) \\ x_4(k+1) \end{bmatrix}$$

$$x_1(k+1) = x_1(k) \quad \text{numero donne nuz}$$

$$x_2(k+1) = x_1(k) + x_2(k)$$

$$x_3(k+1) = x_2(k) + x_3(k)$$

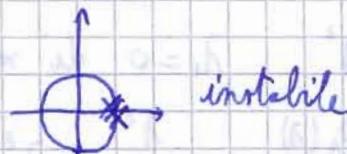
$$x_4(k+1) = x_3(k) + [x_4(k) - x_1(k) - x_2(k) - x_3(k)] = x_4(k) - x_1(k) - x_2(k) - x_3(k)$$

commesse non impostate

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & 0 \\ -1 & -1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$x(k+1) = Ax(k) \quad \text{non ho ingressi}$$

$$y(k) = x(k)$$



$$P_n(\lambda) = (\lambda - 1)^4 \quad m_n(\lambda) = \dots = (\lambda - 1)^3$$

$$x(k) = A^k x(0) \quad \text{calcolo } A^k \text{ con il polinomio interpolante}$$

$$A^k = \sum_{i=0}^2 \gamma_i A^i = \gamma_0 I + \gamma_1 A + \gamma_2 A^2$$

$$\begin{bmatrix} e^t \\ te^t \\ t^2 e^t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 2 \\ 0 & 0 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \gamma_0 \\ \gamma_1 \\ \gamma_2 \end{bmatrix}$$

Stati di equilibrio \rightarrow per il sistema a tempo continuo sono quegli stati tali che $x_e = \varphi(t, t_0, x_0, u(\cdot)) \quad \forall t$, ovvero $\dot{x}(t) = 0$.
 $\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) = \text{ingresso nullo} = Ax(t) = 0$.

$\Rightarrow \text{Ker } A = \bar{x}_e$ stati di equilibrio.

Per il sistema a tempo discreto, occorre che $x(k+1) = x(k)$.

$x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) = Ax(k) \Rightarrow \text{Ker}(A - I) = x_e$ perché $Ax_e = x_e$

ingresso
nullo

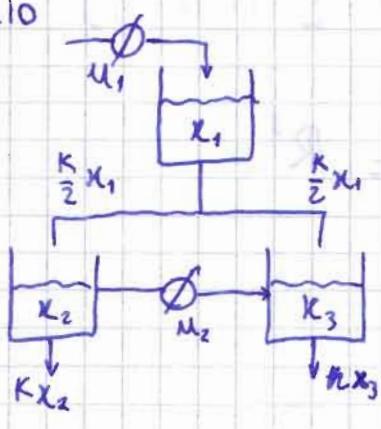
$$\text{Ker}(A - I) = \text{Ker} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -1 & -1 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{cases} 0 = 0 \\ x_1 = 0 \\ x_2 = 0 \\ -x_1 - x_2 = 0 \end{cases} = \begin{cases} x_1 = 0 \\ x_2 = 0 \\ x_3 = x_3 \\ x_4 = x_4 \end{cases} = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Ho un sistema completamente raggiungibile e controllabile: $\text{im } W_c = \text{im } W_k = \mathbb{R}^m$
 Parto da x_0 a t_0 e voglio arrivare a x_1, t_1 .

$$\tilde{u}(t) = B^T(t) \phi^T(t_1, t) W_2^{-1}(t_0, t_1) [x_1 - \phi(t_1, t_0)x_0]$$

$$x_1 = \phi(t_1, t_0)x_0 + \int_{t_0}^{t_1} \phi(t_1, \tau) B(\tau) \tilde{u}(\tau) d\tau = \phi(t_1, t_0)x_0 + \underbrace{\int_{t_0}^{t_1} \phi(t_1, \tau) B(\tau) B^T(\tau) \phi^T(t_0, \tau) W_2^{-1}(t_0, t_1)}_{W_2(t_0, t_1)} d\tau = x_1 - \phi(t_1, t_0)x_0 = x_1.$$

Esercizio



Modello

$$\underline{x} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}$$

$$\dot{x}_1(t) = u_1(t) - Kx_1(t)$$

$$\dot{x}_2(t) = \frac{K}{2}x_1(t) - Kx_2(t) - u_2(t)$$

$$\dot{x}_3(t) = \frac{K}{2}x_2(t) + u_3(t) - Kx_3(t)$$

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

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

$$A = \begin{bmatrix} -K & 0 & 0 \\ \frac{K}{2} & -K & 0 \\ \frac{K}{2} & 0 & -K \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Punti di equilibrio per ingressi nulli.

$$\dot{x}_e(t) = 0 \quad Ax(t) + Bu(t) = 0 \quad Ax(t) = 0 \quad \text{Ker } A = \{0\}. \quad x_e = 0$$

Studio stabilità

$$\det(\lambda I - A) = \det \begin{bmatrix} \lambda + K & 0 & 0 \\ -\frac{K}{2} & \lambda + K & 0 \\ -\frac{K}{2} & 0 & \lambda + K \end{bmatrix} = (\lambda + K)^3 \quad \lambda = -K \text{ molteplicità 3.}$$

Se $K > 0$, asintoticamente stabile

Se $K = 0$, guardo la molteplicità del polinomio minimo. Se $K=0$, la matrice diventa una 3×3 nulla di Jordan con blocchetti di Jordan di dimensione 1 $\Rightarrow m(\lambda) = \lambda \Rightarrow$ semplicemente stabile.

$$\text{Se } K > 0, \quad m(\lambda) = \frac{P(\lambda)}{b(\lambda)} = \frac{(\lambda + K)^3}{\lambda + K} = (\lambda + K)^2 \quad \text{modi: } e^{-kt}, te^{-kt} \quad \nwarrow \text{MCD minori}$$

Spazio di raggiungibilità dall'origine

Determino la matrice di raggiungibilità $R = [B; AB; A^2B]$

$$R = \begin{bmatrix} 1 & 0 & -K & 0 & K^2 & 0 \\ 0 & -1 & \frac{K}{2} & K & -K^2 & -K^3 \\ 0 & 1 & \frac{K}{2} & -K & -K^2 & K^3 \\ \uparrow & \uparrow & \uparrow & AB & \uparrow & A(AB) = A^2B \\ \text{lin. indip.} & & & & & \end{bmatrix} \quad \text{im } R = R^+(0) = \mathbb{R}^3$$

Il sistema è completamente raggiungibile.

Elimino M_2 e ricalcolo la raggiungibilità

$$A = \begin{bmatrix} -K & 0 & 0 \\ \frac{K}{2} & -K & 0 \\ \frac{K}{2} & 0 & -K \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$R = \begin{bmatrix} 1 & 1 & -K & K^2 \\ 0 & 1 & \frac{K}{2} & 1 & -K^2 \\ 0 & 0 & \frac{K}{2} & 1 & -K^2 \end{bmatrix} \quad \text{im } R = R^+ = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Il sistema non è più completamente raggiungibile.

Infatti non potrò mai trovare uno stato in cui x_2 è più o meno pieno di x_3 .

Esercizio autovalori complessi

Dispositivo pubblicitario

$$m = 1 \text{ Kg}$$

$$l = 0,5 \text{ m}$$

$$k_T = 4,5 \cdot 10^{-4} \frac{\text{Nm}}{\text{rad}}$$

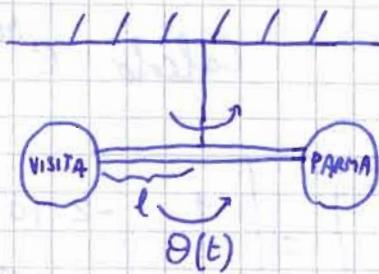
$$\beta = 2 \cdot 10^{-4} \frac{\text{Nm s}}{\text{rad}}$$

10 giri iniziali

$$\sum(A, B, C, D) ?$$

$$10^\circ ?$$

$$J = 0,5 \text{ kg} \cdot \text{m}^2$$



$$\omega(t) = \dot{\theta}(t)$$

β attrito visco

$$\alpha(t) = \ddot{\theta}(t)$$

k_T moto torsionale

Lo vedo come un oggetto meccanico

$$J \cdot \ddot{\theta}(t) = -k_T \cdot \theta(t) - \beta \cdot \dot{\theta}(t)$$

$$x(t) = \begin{bmatrix} \theta(t) \\ \dot{\theta}(t) \end{bmatrix}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \dot{x}_1(t) = x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = -\frac{k_T}{J} x_1(t) - \frac{\beta}{J} x_2(t) \\ y(t) = \theta(t) = x_1(t) \end{array} \right.$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k_r}{J} & -\frac{\beta}{J} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -9 \cdot 10^{-4} & -4 \cdot 10^{-4} \end{bmatrix} \quad B = \emptyset$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \quad D = 0$$

$$P_A(\lambda) = \det \begin{pmatrix} \lambda & -1 \\ 9 \cdot 10^{-4} & \lambda + 4 \cdot 10^{-4} \end{pmatrix} = \lambda^2 + 4 \cdot 10^{-4} \lambda + 9 \cdot 10^{-4}$$

$$\lambda_{1,2} = \frac{-4 \cdot 10^{-4} \pm \sqrt{16 \cdot 10^{-8} - 36 \cdot 10^{-4}}}{2} = -2 \cdot 10^{-4} \pm j 3 \cdot 10^{-2}$$

Il sistema è asintoticamente stabile.

Solo evoluzione libera. Dopo quanto tempo inizia a oscillare per $\pm 10^\circ$?

$$y(t) = C e^{At} x(0) \quad \text{Calcolo } e^{At}$$

$$\begin{pmatrix} e^{-2 \cdot 10^{-4} t + j 3 \cdot 10^{-2} t} \\ e^{-2 \cdot 10^{-4} t - j 3 \cdot 10^{-2} t} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & -2 \cdot 10^{-4} + j 3 \cdot 10^{-2} \\ 1 & -2 \cdot 10^{-4} - j 3 \cdot 10^{-2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} y_0 \\ y_1 \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} y_0 \\ y_1 \end{pmatrix} = \frac{1}{(-2 \cdot 10^{-4} - j 3 \cdot 10^{-2}) + (2 \cdot 10^{-4} - j 3 \cdot 10^{-2})} \begin{pmatrix} -2 \cdot 10^{-4} - j 3 \cdot 10^{-2} & 2 \cdot 10^{-4} - j 3 \cdot 10^{-2} \\ -1 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{-2 \cdot 10^{-4} t + j 3 \cdot 10^{-2} t} \\ e^{-2 \cdot 10^{-4} t - j 3 \cdot 10^{-2} t} \end{pmatrix}$$

$$= \frac{1}{-6j \cdot 10^{-2}} \begin{bmatrix} (-2 \cdot 10^{-4} - j 3 \cdot 10^{-2}) e^{-2 \cdot 10^{-4} t + j 3 \cdot 10^{-2} t} + (2 \cdot 10^{-4} - j 3 \cdot 10^{-2}) e^{-2 \cdot 10^{-4} t - j 3 \cdot 10^{-2} t} \\ -e^{-2 \cdot 10^{-4} t + j 3 \cdot 10^{-2} t} + e^{-2 \cdot 10^{-4} t - j 3 \cdot 10^{-2} t} \end{bmatrix}$$

$$e^{At} = y_0 I + y_1 A = \begin{bmatrix} y_0 & 0 \\ 0 & y_0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & y_1 \\ -9 \cdot 10^{-4} y_1 & -4 \cdot 10^{-4} y_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_0 & y_1 \\ * & * \end{bmatrix}$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} y_0 & y_1 \\ * & * \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 20\pi \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_0 & y_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 20\pi \\ 0 \end{bmatrix} = 20\pi \cdot y_0.$$

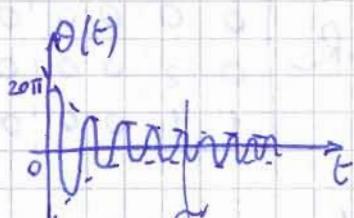
velocità
nulle alla
fine

$$y_0 = \frac{e^{-2 \cdot 10^{-4} t}}{+ 6 \cdot 10^{-2} j} \begin{bmatrix} + 2 \cdot 10^{-4} e^{j3 \cdot 10^{-2} t} & + j3 \cdot 10^{-2} e^{j3 \cdot 10^{-2} t} \\ + j3 \cdot 10^{-2} e^{-j3 \cdot 10^{-2} t} & + 2 \cdot 10^{-4} e^{-j3 \cdot 10^{-2} t} \end{bmatrix}$$

$$= \frac{e^{-2 \cdot 10^{-4} t}}{6 \cdot 10^{-2} j} \left[4 \cdot 10^{-4} \cdot j \sin(3 \cdot 10^{-2} t) + j6 \cdot 10^{-2} \cos(3 \cdot 10^{-2} t) \right]$$

$$= e^{-2 \cdot 10^{-4} t} \left[\frac{2}{3} \cdot 10^{-2} \sin(3 \cdot 10^{-2} t) + \cos(3 \cdot 10^{-2} t) \right]$$

$$y(t) = 20\pi e^{-2 \cdot 10^{-4} t} \left[\cos(3 \cdot 10^{-2} t) + \frac{2 \cdot 10^{-2}}{3} \sin(3 \cdot 10^{-2} t) \right]$$



$$\frac{10}{20\pi} e^{-2 \cdot 10^{-4} t} = \frac{1}{36} \quad \frac{1}{36} = e^{-2 \cdot 10^{-4} t}$$

$$-2 \cdot 10^{-4} t = \ln \frac{1}{36} \quad 2 \cdot 10^{-4} t = \ln 360 \quad t = \frac{\ln 360}{2 \cdot 10^{-4}} = 29430 \text{ s}$$

Esercizio

$$A = \begin{bmatrix} -2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 2 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad D = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$P_A(\lambda) = \lambda^2(\lambda + 2) \quad m(\lambda) = \frac{P_A(\lambda)}{\lambda(\lambda + 2)} = \lambda(\lambda + 2)$$

$b(\lambda) \rightarrow \text{MCD monico dei minori di } n-1 \text{ delle}$

$$(\lambda I - A) = \begin{bmatrix} \lambda+2 & 0 & 0 \\ 0 & \lambda & 0 \\ -1 & 0 & \lambda \end{bmatrix}$$

DIVISORI

$$\lambda(\lambda+2), \lambda, \lambda^2 \rightarrow b(\lambda) = \lambda$$

Il sistema è semplicemente stabile (modi: 1, e^{-2t}).

Stati di equilibrio ingressi nulli

$$A\bar{x} = 0 \rightarrow \text{Ker } A : \begin{cases} -2x_1 = 0 \\ x_1 = 0 \end{cases} \rightarrow \text{Ker } A = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Raggiungibilità del sistema

$$R^+(0) = \text{im } R \quad \text{Calcolo } R = [B, AB, A^2 B]^{n=3}$$

$$R = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \text{im } R = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 2 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} = R^+(0) = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\text{Ingresso per avere } x(T) = \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \\ 2 \end{bmatrix} \text{ con } T=15$$

$$M(\tau) = B^\top \phi^\top(t_0, \tau) \eta = B^\top e^{A^\top(t_0-\tau)} \eta \quad \text{con } W_2(t_0, t_1) \eta = x_1$$

$e^{At} = \gamma_0 I + \gamma_1 A$ perché grado polinomio minimo pari a 2.

$$\begin{pmatrix} e^{-2t} \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & -2 \\ 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \gamma_0 \\ \gamma_1 \end{pmatrix} \quad \begin{cases} \gamma_0 - 2\gamma_1 = e^{-2t} \\ \gamma_0 = 1 \end{cases} \quad \begin{cases} \gamma_0 = 1 \\ \gamma_1 = \frac{1-e^{-2t}}{2} \end{cases}$$

$$e^{At} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} + \frac{1-e^{-2t}}{2} \begin{pmatrix} -2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} e^{-2t} & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ \frac{1-e^{-2t}}{2} & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

Calcolo il gramiano di raggiungibilità:

$$W_2(0, T) = \int_0^T e^{A(T-\tau)} B B^T e^{A^T(T-\tau)} d\tau$$

Calcolo a parte $e^{A(T-\tau)} \cdot B$

$$W_2(0, T) = \int_0^T \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 2 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 2 & 1 \end{bmatrix}^T = \int_0^T \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 4 & 2 \\ 0 & 2 & 2 \end{bmatrix} \text{ sempre simmetrica}$$

$$W_2(0, T) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 4T & 2T \\ 0 & 2T & 2T \end{bmatrix}$$

trovo η

$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 4T & 2T \\ 0 & 2T & 2T \end{bmatrix} \eta = \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \\ 2 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} 0 \\ 4T\eta_2 + 2T\eta_3 \\ 2T\eta_2 + 2T\eta_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \\ 2 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} 0=0 \\ 2 \\ 4T\eta_2 + 2T\eta_3 = 2 \\ 2T\eta_2 + 2T\eta_3 = 2 \end{cases} \quad \begin{cases} 0=0 \\ \eta_2=0 \\ \eta_3 = \frac{1}{T} \end{cases}$$

$$M(t) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 2 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ \frac{1}{T} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{T} \\ \frac{1}{T} \end{bmatrix}$$

$$W_0(t_0, t_1) = \int_{t_0}^{t_1} \phi^T(\tau, t_0) c^T(\tau) c(\tau) \phi(\tau, t_0) d\tau$$

$$W_{kc}(t_0, t_1) = \int_{t_0}^{t_1} \phi^T(\tau, t_1) c^T(\tau), c(\tau) \phi(\tau, t_1) d\tau$$

$$Q^-(t_0, t_1, u(\cdot), y(\cdot))$$

$$Q^+(t_0, t_1, u(\cdot), y(\cdot))$$

$Q^-(t_0, t_1, o, 0)$ sottospazio vettoriale, è sottospazio di inosservabilità

$Q^+(t_0, t_1, o, 0)$

Teorema

$$Q^-(t_0, t_1, o, 0) = \text{Ker } W_o(t_0, t_1)$$

$$Q^-(t_0, t_1, o, 0) = \left\{ x_0 : y(t) = c(t) \phi(t, T_0) x_0 + c(t) \int_{t_0}^{t_1} \phi(t, \tau) B(\tau) u(\tau) d\tau + D(t) u(t) \right\}$$
$$| \quad o = \underbrace{c(t) \phi(t, t_0) x_0}_{W_o(t_0, t_1)}$$

Teorema

$$Q^+(t_0, t_1, o, 0) = \text{Ker } W_{ac}(t_0, t_1)$$

$$Q^+(t_0, t_1, o, 0) = \left\{ x_1 : x_1 = \phi(t_1, t_0) x_0 + \int_{t_0}^{t_1} \phi(t_1, \tau) B(\tau) u(\tau) d\tau, x_0 \in Q^-(t_0, t_1, o, 0) \right\} =$$
$$= \left\{ x_1 : x_1 = \phi(t_1, t_0) x_0, x_0 \in Q^-(t_0, t_1, o, 0) \right\} \text{ ma } x_0 \in Q^-(t_0, t_1, o, 0) \Rightarrow x_0 \text{ tale che } o = c(t) \phi(t, t_0) \forall t \in [t_0, t_1]$$
$$= \left\{ x_1 : x_1 = \phi(t_1, t_0) x_0, o = c(t) \phi(t, t_0) x_0 \quad \forall t \in [t_0, t_1] \right\} =$$
$$= \left\{ x_1 : c(t) \phi(t, t_1) x_1 = c(t) \phi(t, t_0) \phi(t_1, t_0) x_0, \dots \right\} =$$
$$= \left\{ x_1 : c(t) \phi(t, t_1) x_1 = c(t) \phi(t, t_0) x_0 = o \right\} = \left\{ x_1 : o = c(t) \phi(t, t_1) x_1 \right\} \Leftrightarrow x_1 \in \text{Ker } W_{ac}(t_0, t_1)$$

Esercizio :

Esercizio:

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

ottengo sempre $\overset{\circ}{\overset{\circ}{\cdot}}$

$$R = [B; AB; A^2B; A^3B] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$R^+ = \text{im } R = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad n_r=3 \quad n=4 \quad \text{sistema non completamente raggiungibile}$$

trovar la forma standard di raggiungibilità:

$$T = [T_1; T_2] \Rightarrow \text{im } T_1 = R^+ \quad \text{im } T = \mathbb{R}^4$$

$$T = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \quad A_r = T^{-1}AT \quad B_r = T^{-1}B$$

$$C_r = CT \quad D_r = D$$

$$T^\dagger = T^T = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

in quanto
caso

$$A_r = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$\dim A_r = n_r \times n_r$

$$B_r = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} = \boxed{\begin{array}{|c|} \hline B_1 \\ \hline 0 & 1 \\ \hline 0 & 0 \\ \hline 1 & 0 \\ \hline 0 & 0 \\ \hline \end{array}}$$

il sottosistema completamente raggiungibile è $\sum(A_i, B_i)$ con $A_1 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$ $B_1 = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_r = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

autovettore (modo)
corrispondente alla parte
non raggiungibile

Esercizio

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & -2 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

tempo continuo.

Stabilità

$\nabla(A) = \{0, -2, 1, -1, -1, -2\}$ sistema internamente instabile (autovalore +1).

Scomposizione di Kalman

trovo $T = [T_1, T_2, T_3, T_4]$

$$\text{im}(T_1, T_2) = R^+ \quad \text{im}(T_2, T_4) = Q^-$$

$$\text{im}(T_2) = R^+ \cap Q^- \quad \text{im}(T) = R^6$$

$$R^+ = \text{im } R = \text{im } [B; AB; A^2B; A^3B; A^4B; A^5B] =$$

$$\text{im} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & -1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \Rightarrow n_R = 3 \quad R^+ = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

dipendente
dalle precedenti
→ stop

$$Q^- = \text{Ker } Q = \text{Ker} \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ CA^3 \\ CA^4 \\ CA^5 \end{bmatrix} = \text{Ker} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & -2 & 1 & 0 \\ 0 & -4 & 0 & 0 & 0 & 4 \\ 0 & 0 & 0 & * & * & 0 \\ 0 & * & 0 & 0 & 0 & * \end{bmatrix} = \begin{cases} x_5 = 0 \\ x_6 = 0 \\ x_4 = 0 \\ x_2 = 0 \end{cases} = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad n$$

$$\text{im } T_2 = R^+ \cap Q^- = ((R^+)^{\perp} \cap (Q^-)^{\perp})^{\perp} = \text{im} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

= acciaio

$$(R^+)^{\perp} = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$(Q^-)^{\perp} = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$(R^+ \cup Q^-)^{\perp} = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \text{im } T_2 = \text{im} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$T = \begin{bmatrix} T_1 | T_2 | T_3 | T_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 1 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}.$$

$T_1 \quad T_2 \quad T_3 \quad T_4$

$$A_K = T^{-1}AT = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} A_{11} & A_{22} \\ A_{33} & A_{44} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$B_K = T^{-1}B = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{matrix} B_1 \\ B_2 \end{matrix}$$

$$C_K = CT = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$C_1 \quad C_2$

Un sistema esternamente equivalente è:

$$\tilde{A} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \quad \tilde{B} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \tilde{C} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

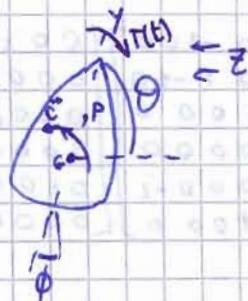
$$H(s) = C(SI - A)^{-1}B + D = C_1 (SI - A_{11})^{-1}B_1 + D_1 = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S+1 & 0 \\ -1 & S+1 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \frac{1}{(S+1)^2} \begin{bmatrix} S+1 & 0 \\ 1 & S+1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{(S+1)^2} & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{(S+1)^2} & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Il sistema è esternamente stabile ($B_1, B_2, 0$).

Note che l'autovettore $+1$ è stato spostato nella parte inosservabile e non raggiungibile.

Esercizio A 9/12/2005 (n° 20/25)



$$\begin{aligned} C(t) &= \alpha \theta(t) & Y(t) &= \theta(t) \\ (\text{vettore}) \\ T(t) &= \beta \phi(t) & (\text{camme}) \end{aligned}$$

$$\begin{cases} J \cdot \ddot{\theta}(t) = \alpha \theta(t) - \beta \phi(t) \\ \phi(t) = k_1 \theta(t) \end{cases} \Rightarrow J \ddot{\theta}(t) = \alpha \theta(t) - \beta k_1 \theta(t)$$

controllo

$$\underline{x} = \begin{bmatrix} \theta(t) \\ \dot{\theta}(t) \end{bmatrix} \Rightarrow \dot{\underline{x}} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ \frac{\alpha - \beta k_1}{J} & 0 \end{bmatrix}}_A \underline{x}(t)$$

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

Stati di equilibrio:

$$\dot{\underline{x}} = 0 \rightarrow 0 = A \underline{x}_e \rightarrow \underline{x}_e = 0$$

Stabilità:

$$\det(\lambda I - A) = \lambda^2 - \frac{\alpha - \beta k_1}{J} \rightarrow \lambda_{1,2} = \pm \sqrt{\frac{\alpha - \beta k_1}{J}}$$

$$K_1 = \begin{cases} 0 < K_1 < \frac{\alpha}{\beta} & \text{instabile} \\ K_1 > \frac{\alpha}{\beta} & \text{sempl. stabile} \\ K_1 = \frac{\alpha}{\beta} & \text{instabile} \end{cases}$$

$$2) \phi(t) = K_1 \theta(t) + K_2 \dot{\theta}(t) + v(t)$$

\hookrightarrow ingenuo

$$J \ddot{\phi}(t) = \alpha \theta(t) - K_1 \theta(t) - K_2 \dot{\theta}(t) - v(t)$$

$$x = \begin{bmatrix} \theta(t) \\ \dot{\theta}(t) \end{bmatrix}$$

$$\dot{\theta}(t) = x_2$$

$$\theta(t) = x_1$$

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = \frac{\alpha}{J} x_1 - \frac{K_1}{J} x_1 - \frac{K_2}{J} x_2 - \frac{1}{J} v \\ y = x_1 \end{cases}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ \frac{\alpha - K_1}{J} & -\frac{K_2}{J} \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ -\frac{1}{J} \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$P_A(\lambda) = \det[\lambda I - A] = \det \begin{bmatrix} \lambda & 1 \\ -\frac{\alpha - K_1}{J} & \lambda + \frac{K_2}{J} \end{bmatrix} = \lambda^2 + \frac{K_2}{J} \lambda - \frac{\alpha - K_1}{J}$$

$$\lambda_{1,2} = \frac{-\frac{K_2}{J} \pm \sqrt{\left(\frac{K_2}{J}\right)^2 + 4 \frac{\alpha - K_1}{J}}}{2}$$

• se $\frac{\alpha - K_1}{J} \ll 0$, avrà due soluzioni complesse coniate \rightarrow asintoticamente stabile

• se $\alpha = K_1$ è semplicemente stabile ($\lambda = 0, \dots$)

• se $K_1 < \alpha$ è instabile

Esercizio 25/5/07 - MODELLO DI UN SISTEMA DI COMUNICAZIONE RADIO

$$X_0(t) = 1 - X_1(t) - X_2(t) - X_3(t)$$

$$u(t) = 1 \quad \forall t$$

αdt probabilità utente arrivi tra t e $t+dt$

γdt " " " se ne vede " " " "

$$x_1(t+dt) = x_0(t) \cdot \alpha dt + x_2(t) \cdot \gamma dt + x_3(t) \cdot (1-\alpha dt)(1-\gamma dt) = (-x_1 - x_2 - x_3) \alpha dt + x_1 \gamma dt + x_2(1-\alpha dt)^2$$

$$x_2(t+dt) = x_1(t) \cdot \alpha dt + x_3(t) \cdot \gamma dt + x_2(t) \cdot (1-\alpha dt)(1-\gamma dt)$$

$$x_3(t+dt) = x_2(t) \cdot \alpha dt + x_3(t) \cdot (1-\gamma dt)$$

$$dt \rightarrow 0 \quad \lim_{dt \rightarrow 0} \frac{x(t+dt) - x(t)}{dt} = \frac{dx(t)}{dt} = \dot{x}(t)$$

$$\frac{x_1(t+dt) - x_1(t)}{dt} = (-2\alpha - \gamma)x_1 + (\gamma - \alpha)x_2 + x_1 d\gamma dt - \alpha x_3 + \alpha$$

$$dt \rightarrow 0 \Rightarrow \dot{x}_1(t) = (-2\alpha - \gamma)x_1 + (\gamma - \alpha)x_2 + \alpha x_3 + \alpha$$

$$\frac{x_2(t+dt) - x_2(t)}{dt} = \alpha x_1(t) + (-\alpha - \gamma)x_2(t) + \gamma x_3(t) - \alpha \gamma x_2(t)(dt)^2$$

$$dt \rightarrow 0 \Rightarrow \dot{x}_2(t) = \alpha x_1(t) + (-\alpha - \gamma)x_2(t) + \gamma x_3(t)$$

$$\frac{x_3(t+dt) - x_3(t)}{dt} = \alpha x_2(t) - \gamma x_3(t)$$

$$dt \rightarrow 0 \Rightarrow \dot{x}_3(t) = \alpha x_2(t) - \gamma x_3(t)$$

$$A = \begin{bmatrix} -2\alpha - \gamma & \gamma - \alpha & -\alpha \\ \alpha & -\alpha - \gamma & \gamma \\ 0 & \alpha & -\gamma \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} \alpha \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \text{perché } u(t) = 1$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 \end{bmatrix} \quad D = \begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix}$$

$$A_2) \quad \gamma = \alpha \quad A = \begin{bmatrix} -3 & 0 & -1 \\ 1 & -2 & 1 \\ 0 & 1 & -1 \end{bmatrix} \alpha \quad \text{ker } A = \begin{cases} -3x_1 - x_3 = 0 \\ x_1 - 2x_2 + x_3 = 0 \\ x_2 - x_3 = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} x_1 = -\frac{1}{3}x_3 \\ -\frac{1}{3}x_3 - 2x_2 + x_3 = 0 \\ x_2 = x_3 \end{cases}$$

B.

$$A_d = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$B_d = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$C_d = \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & -1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$D = 0$$

Il sistema è semplicemente stabile



$$R^+ = \text{im } R = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & \dots \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$



$$R^+ = A^n R^- \rightarrow R^- = (A^5)^{-1} R^+ = [A^5]^T (R^+)^{\perp}$$

$A^{-1} y = (A^T y^{\perp})^{\perp}$

$$A^2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = A^3 = A^4 = A^5 \quad (A^5)^T = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$(R^+)^{\perp} = \text{ker} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

$$\text{ker } A^T = (\text{im } A)^{\perp}$$

$$x_1 = 0$$

$$x_2 = -x_3$$

$$x_4 = -x_5$$

$$R^- = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}^{\perp} = R^S$$

$$\Rightarrow x = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & -1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \text{ perché non fanno parte di } R^+ \text{ ma fanno parte di } R^- = R^S.$$

Q^- , Q^+ . al tempo discreto $Q^+ = A^n Q^-$.

$$Q^- = \ker Q = \ker \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \end{bmatrix} = \ker \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \vdots & & & & \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

\uparrow

$x_1 = x_3 \quad x_1 = x_3$
 $x_1 = x_2 \rightarrow x_2 = x_3$

$$Q^+ = A^5 Q^- = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Kalman.

$$A_K = T^{-1} A T \quad B_K = T^{-1} B \quad C_K = C T \quad D_K = D$$

$$T = [T_1 \ T_2 \ T_3 \ T_4]$$

$$\text{im}(T_1 T_2) = Q^+ \quad \text{im}(T_2) = Q^+ \cap Q^- \quad \text{im}(T_2 T_4) = Q^-$$

$x_1 + x_2 + x_3 = 0 \quad x_4 = -x_2 - x_3$
 $x_4 = 0$
 $x_5 = 0$

$$Q^+ \cap Q^- = ((Q^+)^{\perp} \cup (Q^-)^{\perp})^{\perp}$$

$$(Q^-)^{\perp} = \ker \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} -1 & -1 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\text{im} \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \ker \begin{bmatrix} 0 & -1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 1 \\ -1 & 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

\uparrow

$x_2 = x_3$
 $x_4 = x_5$
 $x_1 = x_3$

$$T = \begin{bmatrix} 1 & '1 & 0' & 0' & 0 \\ 0 & '1 & 0' & 1' & 0 \\ 0 & '1 & 0' & 0' & 0 \\ 0 & '0 & 1' & 0' & 0 \\ 0 & '0 & 1' & 0' & 1 \\ T_1 & T_2 & T_3 & T_4 & \end{bmatrix}$$

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

metti
1^a
2^a
3^a

$$\begin{array}{c|ccccc} 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 \end{array} \xrightarrow{\substack{\text{sottraggo righe per far uscire} \\ \text{fuori l'identità}}}$$

$$A_K = T^{-1} \cdot AT = T^{-1} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{array}{c|cc} A_{11} & A_{22} \\ \hline 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{array}$$

$$B_K = T^{-1} B = T^{-1} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{array}{c|c} B_1 & B_2 \\ \hline 0 & 1 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{array}$$

$$C_K = CT = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & -1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\dim R^+ = 3 \quad \dim T_2 = 2$$

Parte raggiungibile e inservitabile: $A_{22} \rightarrow$ modi $0^K, 1^K$

B6)

$$H(z) = C(zI - A)^{-1}B + D \quad \text{ha dimensione } p \times m$$

$$= C_1 (zI - A_{11})^{-1} B_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \cdot \frac{1}{z} \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} = \frac{1}{z} \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1/z \\ 0 & 1/z \end{bmatrix}$$

B7)

$$x_0 = x(0) = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad x_1 = x(\bar{K}) = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \in R^+ \quad \uparrow \text{verso partita}$$

$$R_K = [B; AB; A^2B; \dots; A^{K-1}B] = R \quad \text{In un punto raggiungo } \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

In due passi $\text{im} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \xrightarrow{\sim} \bar{K} = 2$

$$x(k_1) = A^k \begin{pmatrix} 0 \\ x_0 \\ \vdots \\ x_{k-1} \end{pmatrix} + R_{k_1} \begin{pmatrix} u_1(k_1) \\ u_2(k_1) \\ \vdots \\ u_{k-1}(k_1) \end{pmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} = [B; AB] \begin{bmatrix} \underline{M}(0) \\ \vdots \\ \underline{M}(1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ 1 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} M_1(0) \\ M_2(0) \\ \vdots \\ M_1(1) \\ M_2(1) \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} M_1(0) + M_2(0) = 0 \\ M_1(0) = 1 \\ M_2(0) = 1 \\ M_1(0) + M_1(1) = 0 \\ M_1(0) + M_2(1) = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} M_2(0) = -1 \\ M_1(0) = 1 \\ M_1(1) = -1 \\ M_2(1) = ? \end{cases}$$

Esercizio forma canonica di controllo

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$R = [B; AB; A^2B; A^3B; A^4B] = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 2 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 2 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 2 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ * & * & * & * & * & * & * & * & * & * \\ b_1 & b_2 & b_3 & Ab_1 & \dots & A^2b_1 & \dots & & & \end{bmatrix}$$

\Rightarrow linearmente indipendenti

$$\bar{R} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 2 \\ 1 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

dipende da b_1, b_2

$$\bar{R}^{-1} : \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 2 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \Rightarrow \bar{R}^{-1} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 1 & 0 & -1 & -2 \\ 0 & -1 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$\leftarrow \nabla_1 = 3$
 $\leftarrow \nabla_2 = 4$
 $\leftarrow \nabla_3 = 5$

$$\mu_1 = 3 \quad \nabla_1 = \mu_1 = 3$$

$$\mu_2 = 1 \quad \nabla_2 = \mu_1 + \mu_2 = 4$$

$$\mu_3 = 1 \quad \nabla_3 = \mu_1 + \mu_2 + \mu_3 = 5$$

$$q_1 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 & -1 & -2 \end{bmatrix}$$

$$q_2 = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$q_3 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{2} & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$T = \begin{bmatrix} q_1 \\ q_1 A \\ q_1 A^2 \\ \vdots \\ q_2 \\ \vdots \\ q_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 & -1 & -2 \\ 1 & 1 & 0 & -1 & -1 \\ 1 & 1 & 0 & 0 & -1 \\ 0 & -1 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 1/2 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad T^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 2 \\ 0 & -1 & 1 & 0 & 0 \\ -1 & 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$A_c = TAT^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ -1 & 1 & 1 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \text{per forza con questo vettore}$$

$$B_c = TB = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Esercizio forma canonica osservabilità.

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$Q = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \left\{ \begin{array}{l} c_1 \\ c_2 \\ c_A \\ CA \\ C_2 A \\ CA^2 \\ C_2 A^2 \end{array} \right\}$$

Q ha rango massimo
completamente osservabile.

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Seleziona le prime righe lin. ind.

$$V_1 = 3$$

$$\tilde{V}_1 = 3$$

$$V_2 = 1$$

$$\tilde{V}_2 = 4$$

$$\bar{Q} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ \hline 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{riguarda } c_1 \\ \text{riguarda } c_2 \end{array} \right.$$

$$\bar{Q}^{-1} = \bar{Q}^T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

perché unitaria

\uparrow \uparrow
 $q_1 \quad q_2$

$$A_0 = T^{-1}AT$$

$$C_0 = CT$$

$$T = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ \uparrow & \uparrow & \uparrow & \uparrow \\ q_1 & Aq_1 & A^2q_1 & q_2 \end{bmatrix}$$

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

$$A_0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$C_0 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Esercizio

Determinare la stabilità, gli stati di equilibrio e il notteggiamento di inosservabilità al variare di γ .

$$\sum \left\{ \begin{array}{l} x(k+3) = \gamma x(k) \quad \gamma \in \mathbb{R} \\ y(k) = x(k) \end{array} \right.$$

$$\underline{x}(k) = \begin{bmatrix} x(k) \\ x(k+1) \\ x(k+2) \end{bmatrix} \quad \left\{ \begin{array}{l} x(k+1) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ \gamma & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(k) \\ x(k+1) \\ x(k+2) \end{bmatrix} + 0 \underline{u}(k) \\ y(k) = [1 \ 0 \ 0] \underline{x}(k) + 0 \underline{u}(k) \end{array} \right.$$

$$\begin{aligned} \ddot{x}(t) &= u(t) \\ x(t) &= \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} x_1(t) &= x(t) \\ x_2(t) &= \dot{x}(t) \\ x_3(t) &= \ddot{x}(t) \\ \dot{x}(t) &= \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_2(t) \\ x_3(t) \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t) \end{aligned}$$

Stati di equilibrio : $\ker(\mathbb{I} - A) = \ker \begin{bmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -\gamma & 0 & 1 \end{bmatrix}$

$$P_g(\lambda) = \lambda^3 - \gamma$$

Passaggio tra stati

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

trovare $u(t)$ tale che partendo da $x_0 = x(0) = \begin{bmatrix} 2 \\ 2 \end{bmatrix}$ a $x(T) = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$, se possibile.

$R^+ = \text{im } R = \text{im } \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \\ B & AB \end{bmatrix}$ è completamente raggiungibile.

$$W_r(0, T) = \int_0^T e^{A(T-\tau)} B B^T e^{A^T(T-\tau)} d\tau$$

$$\Rightarrow x(T) - e^{AT} x(0) = W_r(0, T) \eta$$

$$x(T) = e^{AT} x(0) + \int_0^T e^{A(T-\tau)} B \underbrace{u(\tau)}_{\stackrel{\eta}{\rightarrow}} d\tau$$

$$= B^T e^{A^T(T-\tau)} \cdot \eta$$

$$e^{At} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ e^t & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_0 \\ y_1 \end{bmatrix} \Rightarrow y_0 = 1 \quad e^{At} = \begin{bmatrix} e^t & 0 \\ e^{t-1} & 1 \end{bmatrix}$$

$$y_1 = e^{t-1}$$

$$e^{A(T-\tau)} B = \begin{bmatrix} e^{T-\tau} \\ e^{T-\tau-1} \end{bmatrix}$$

$$W_r(0, T) = \int_0^T \begin{bmatrix} e^{T-\tau} \\ e^{T-\tau-1} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} e^{T-\tau} & e^{T-\tau-1} \end{bmatrix} d\tau = \int_0^T \begin{bmatrix} e^{2(T-\tau)} & (e^{T-\tau-1})e^{T-\tau} \\ (e^{T-\tau-1})e^{T-\tau} & e^{2(T-\tau)} \end{bmatrix} d\tau =$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \frac{1}{2}[e^{2T}-1] & \frac{1}{2}e^{2T}-e^T+\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2}e^{2T}-e^T+\frac{1}{2} & \frac{1}{2}(e^{2T}-1) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \eta_1 \\ \eta_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 2e^T \\ 2e^T \end{bmatrix}$$

Esercizio

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$P_A(\lambda) = (\lambda-1)^2 \lambda^2 \text{ instabile.}$$

1. Vedere se il sistema è raggiungibile

$$R = \begin{bmatrix} B; AB; A^2B; A^3B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \Rightarrow R^+ = \text{im } R = R^T \text{ completamente raggiungibile.}$$

$b_1 b_2 Ab_1 Ab_2$

$$\bar{R} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 1 \end{bmatrix} \quad M_1=2 \quad \nabla_1=2$$

$$M_2=2 \quad \nabla_2=4$$

$$\bar{R}^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \leftarrow \nabla_1 q_1$$

$$\leftarrow \nabla_2 q_2$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \leftarrow \nabla_1 q_1$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \leftarrow \nabla_2 q_2$$

$$T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

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

$$A_c = T A T^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \leftarrow \nabla_1^0$$

$$\nabla_2^0$$

$$B_c = T B = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_c = \bar{A}_c + \bar{B}_c A_m = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}}_{\bar{A}_c} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}}_{\bar{B}_c} \cdot \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}}_{A_m} \leftarrow \nabla_1^0 \leftarrow \nabla_2^0$$

$$B_c = \bar{B}_c \cdot B_m = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}}_{\bar{B}_c} \cdot \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}}_{B_m}$$

Il sistema è ora in forma canonica di controllo.

$$F = B_m^{-1} [A_{d_m} - A_m] T \quad \text{dove scegliere } A_d$$

Toglio spostare tutti gli autoreveri in -1 e -2

$$\alpha_{sys}(\lambda) = (\lambda+2)^2(\lambda+1)^2 = (\lambda^2+4\lambda+4)(\lambda^2+2\lambda+1) = \lambda^4 + 6\lambda^3 + 13\lambda^2 + 12\lambda + 4$$

• Salgo

$$A_{\text{d}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -4 & -12 & -13 & -6 \end{bmatrix} \quad \begin{array}{l} \leftarrow \text{righe simili alla} \\ \text{struttura di } \bar{A}_c \end{array}$$

$$A_{\text{d}} = \bar{A}_c + \bar{B}_c A_{\text{dm}}$$

\leftarrow coefficiente di $\det(\lambda)$ opposti.

$$A_{\text{d}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ -4 & -12 & -13 & -6 \end{bmatrix}}_{\text{V}_1^{\circ} \text{ di } A_{\text{d}}} \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ -4 & -12 & -13 & -7 \end{bmatrix}}_{\text{V}_2^{\circ} \text{ di } A_{\text{d}}} \cdot \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}_{A_{\text{dm}}}$$

$$F = B_m^{-1} \begin{bmatrix} A_{\text{dm}} - A_{\text{mm}} \end{bmatrix} T = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 1 & 0 \\ -4 & -12 & -13 & -7 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & -1 & 1 & 0 \\ -16 & -12 & -13 & -7 \end{bmatrix}$$

$A + BF$ avrà proprio gli autovettori in -1 e -2 .

• Salgo un'altra matrice A_{d} :

$$A_{\text{d}}' = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -4 & -4 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & -1 & -2 \end{bmatrix}$$

$P(\lambda) = \lambda^2 + 4\lambda + 4$

$P(\lambda) = \lambda^2 + 2\lambda + 1$

Esercizio

$$A = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 3 & -1 \\ 0 & -2 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 1 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Ottimizzare, sapendo di non avere l'accesso allo stato, le prestazioni di questo sistema.

Guardo la stabilità:

$$\det(\lambda I - A) = \det \begin{bmatrix} \lambda & 1 & -3 & 1 \\ 0 & \lambda+2 & 0 & -1 \\ 0 & -1 & \lambda+1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \lambda+2 \end{bmatrix} = \lambda \cdot (\lambda+2) \cdot (\lambda+2) \cdot (\lambda+1) = \lambda(\lambda+1)(\lambda+2)^2$$

Il sistema è semplicemente stabile. Cercò di rendere stabile asintoticamente.
Uso il teorema di separazione.

A. Cercò la matrice F, ma prima controlla che il sistema sia raggiungibile:

$$R^+ = \text{im } R = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 & 3 & 3 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & -1 & -1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \text{im} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

non è completamente raggiungibile.

Cercò la forma standard:

$$T_1 = R^+ \Rightarrow T = [T_1; T_2] = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T^{-1} = T^T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_r = T^{-1}AT = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & -1 & 3 & -1 \\ 0 & -2 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 3 & -1 & -1 \\ 0 & -1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & -2 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & -2 \end{bmatrix}$$

0 e -1 autovetori associati alla parte raggiungibile.

$$B_r = T^{-1}B = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 1 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = B_1$$



$$\nabla(A_r + B_r F_r) = \nabla \left(\left(\frac{A_1}{0} \begin{smallmatrix} A_{12} \\ A_{22} \end{smallmatrix} \right) + \left(\begin{smallmatrix} B_1 \\ 0 \end{smallmatrix} \right) (F_1 F_2) \right) = \nabla \left(- \frac{A_1 + B_1 F_1}{0} + \frac{A_{12} + B_1 F_2}{A_2} \right)$$

Dovrò fare la retroazione con il sistema raggiungibile

$$A_1 = \begin{bmatrix} 0 & 3 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \quad B_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

Dovrò trovare F_r tale che $\nabla(A_r + B_r F_r) = \nabla(T^{-1}(A + BF)T) = \nabla(A_r + B_r FT) = \nabla(A_r + B_r F)$

Il sistema in forma canonica di controllo è:

$$R_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 3 & 3 \\ 1 & 1 & -1 & -1 \\ b_1 & b_2 & A_1 b_1 & A_2 b_2 \end{bmatrix} \quad \bar{R}_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \quad \begin{array}{l} M_1=1 \\ M_2=1 \end{array} \quad \begin{array}{l} D_1=1 \\ D_2=2 \end{array}$$

$$\bar{R}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \leftarrow \begin{array}{l} \bar{V}_1^0 \\ \bar{V}_2^0 \end{array} \quad q_1 \quad q_2 \quad T_c = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \quad T_c^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_C = T_c \quad A_1 T_c^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 9 & 3 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ +1 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 3 & 3 \\ -1 & -1 \\ -4 & -1 \end{bmatrix}$$

$$B_C = T_c B_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \begin{array}{l} \text{qui potava} \\ \text{essere} \\ \text{qualsiasi} \\ \text{numero} \end{array}$$

Lemma di Brunowski

$$A_C = \bar{A}_C + \bar{B}_C \quad A_m = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \underbrace{\begin{bmatrix} 3 & 3 \\ -4 & -1 \end{bmatrix}}_{A_m}$$

$$B_C = \bar{B}_C \quad B_m = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Matrice di retroazione

$$\lambda_1 = 0$$

$$\lambda_2 = -2$$

$$F = B_m^{-1} [A_{dm} - A_m] T_c \quad \text{Dove trovare } A_{dm}.$$

$$\lambda_3 = -1$$

$$A_d = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -4 \end{bmatrix} \quad \begin{array}{l} \text{matrice} \\ \text{desiderata} \end{array}$$

$P_{Ad} = (\lambda + 2)^2$ perché voglio spostare gli autovettori in
Dove avere la stessa struttura di \bar{A}_C e \bar{B}_C .

$$\text{Andava bene anche } \begin{bmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix}$$

$$A_{dm} = \begin{bmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} \in \mathbb{V}_1^0 \text{ di } Ad$$

$$F_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \left(\begin{bmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 3 & 3 \\ -4 & -4 \end{bmatrix} \right) \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2 & -3 \\ 2 & 2 \end{bmatrix}$$

Verifico che

$$A_1 + B_1 F_1 = \begin{bmatrix} 0 & 3 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -2 & -3 \\ 2 & 2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix}$$

ha autovettori in -2.

$$F_r = \underbrace{\begin{bmatrix} -2 & -3 \\ 2 & 2 \end{bmatrix}}_{F_1} \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}}_{F_2} \text{ matrice di retroazione}$$

F_2 scelta tante la parte non raggiungibile non interessa.

Infine, trovo $F = F_r \cdot T^{-1}$

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

Verifico che $A + BF$ ha autovettori in -2...

B. Progetto l'osservatore asintotico

$A - KC$ deve far tendere l'errore a 0.

$$\begin{bmatrix} 0 & -1 & 3 & -1 \\ 0 & -2 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} - \underbrace{\begin{bmatrix} K_1 \\ K_2 \\ K_3 \\ K_4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}}_{\begin{bmatrix} K_1 & 0 & 0 & 0 \\ K_2 & 0 & 0 & 0 \\ K_3 & 0 & 0 & 0 \\ K_4 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}} = \begin{bmatrix} -K_1 & -1 & 3 & -1 \\ -K_2 & -2 & 0 & 1 \\ -K_3 & 1 & -1 & 0 \\ -K_4 & 0 & 0 & -2 \end{bmatrix}$$

Ringo $K_2 = K_3 = K_4 = 0$

e $K_1 = 2$ così $A - KC$ ha autovettori in -2 e

$$K = \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Esercizio Cap. 5

$$H_1(s) = \frac{1+s}{s^3 - 2}$$

$$H_2(s) = \begin{bmatrix} 1 & 1 & \frac{1}{s} \\ \frac{s}{s-1} & \frac{s}{s+1} & 0 \end{bmatrix}$$

Trovare l'ordine di una realizzazione minima e, per $H_1(s)$, trovare A, B, C, D .

② $P_H(s) = (s-1)(s+1)s$ ordine $n=3$ sistema instabile internamente e esternamente

$$A \in \mathbb{R}^{3 \times 3}, B \in \mathbb{R}^{3 \times 3}, C \in \mathbb{R}^{2 \times 3}, D \in \mathbb{R}^{2 \times 3}$$

$$D = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

④ L'ordine minimo è 3 e la realizzazione che troverò sarà minima (perché stabile).

$$H_1(s) = \frac{b_n s^n + \dots + b_1 s + b_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0} = \frac{0s^3 + 0s^2 + s + 1}{s^3 + 0s^2 + 0s - 2} \quad D_c = b_n = 0$$

$$B_c = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{3 \times 1}$$

$$A_c = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 2 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$C_c = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{1 \times 3}$$

$\overset{b_2}{\cancel{1}} \quad \overset{0}{\cancel{0}} \quad \overset{0}{\cancel{0}}$
 $b_2 - b_1 a_{22} \quad b_1 - b_1 a_{11}$
 $\overset{b_0}{\cancel{0}} \quad \overset{0}{\cancel{1}} \quad \overset{0}{\cancel{0}}$
 $b_0 - b_1 a_{20} \quad b_1 - b_1 a_{10}$

Cap. 6

Si è $\dot{x}(t) = f(x(t), u(t)) \quad x \in \mathbb{R}^m, u \in \mathbb{R}^m$. Trovare $u(t)$ tale che

$$J(x(t), u(t), t_0) = \int_{t_0}^T l(x(\tau), u(\tau)) d\tau + m(x(T)) \text{ sia minimo.}$$

Soltitamente, l e m sono funzioni quadratiche

$$J = \int_0^T [x^\top(\tau) Q x(\tau) + u^\top(\tau) R u(\tau)] d\tau + x^\top(T) S_1 x(T).$$

Voglio trovare $u(t)$, con $t \in [0, T]$, che minimizzi J .

$$Q > 0, S_1 > 0, R > 0$$

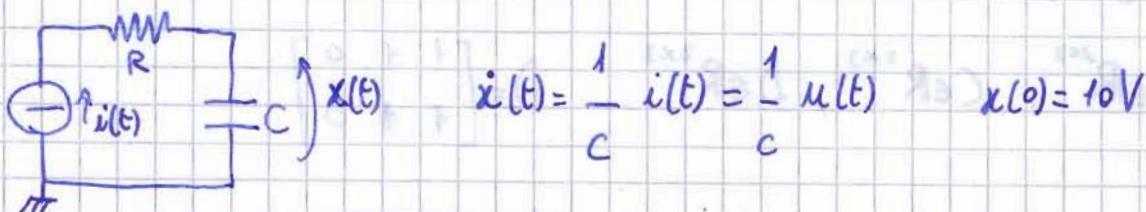
il records del peso di S_1 , mi importa più o meno che all'istante T arriverò effettivamente dove voglio arrivare.

Q indica il percorso

R indica l'energia erogata

S_1 indica la posizione finale

Esempio



Voglio trovare un ingresso che mi porti a $x(T)=0V$ (e questo lo so fare con i gramiani), minimizzando la carica sul condensatore e la corrente dissipata sulla resistenza.

Definisco l'indice di costo:

$$J = S_1 x^2(T) + \int_0^T [R i^2(\tau) + Q x^2(\tau)] d\tau$$

Allegno $S_1 = R = Q = 1$ per dare lo stesso peso a annullamento di $x(T)$, corrente dissipata e carica sul condensatore.

21/11/2011

Retroazione \rightarrow allocare $\nabla(A+B\overset{\downarrow}{F})$

Osservatori \rightarrow allocare $\nabla(A-KC)$

$$\nabla(A-KC) = \nabla(A-KC)^T = \nabla(A^T - C^T K^T) = \nabla(A^T + C^T(-K^T)) = \nabla(\tilde{A} + \tilde{B}\tilde{F}) \text{ con } \begin{aligned} \tilde{A} &= A^T \\ \tilde{B} &= C^T \\ \tilde{F} &= -K^T \end{aligned}$$

Esempio

$$A = \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\tilde{A} = A^T = \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\tilde{B} = C^T = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

E' come se dovesse trovarsi una retroazione

Supponendo di essere in forma canonica di controllo, il sistema retroazionato

$$A_c + B_c F_c = \underbrace{\bar{A}_c + \bar{B}_c A_m}_{\begin{array}{c} \bar{A}_c \\ \bar{B}_c \\ \text{Lemma di Brunowski} \end{array}} + \underbrace{\bar{B}_c B_m F_c}_{\begin{array}{c} \bar{B}_c \\ \bar{B}_m \\ \bar{F}_c \end{array}} = \bar{A}_c + \bar{B}_c [A_m + B_m F_c]$$

$$A_d = \bar{A}_c + \bar{B}_c \cdot A_{dm}$$

Impongo che il sistema retroazionato sia uguale a A_d , cioè:

$$A_{dm} = A_m + B_m F_c \rightarrow F_c = B_m^{-1} [A_{dm} - A_m]$$

Adesso devo tornare indietro, da $\nabla(A_c + B_c F_c) = \nabla(A + BF)$.

$$\nabla(A+BF) = \nabla(T(A+BF)T^{-1}) = \nabla(TAT^{-1} + TBFT^{-1}) \rightarrow F_c = FT^{-1} \quad F = F_c T$$

$$F = B_m^{-1} (A_{dm} - A_m) T.$$

Vediamo ora lo stesso tipo di teoria per gli osservatori. Devo allocare gli autovalori di $\nabla(A-KC)$. Supponiamo di avere un sistema multivariabile (n° uscite $p > 1$).

Poniamoci in forma canonica di osservazione. A_0, C_0 .

$$\begin{aligned} A_0 &= T^{-1} AT & \left[\begin{array}{l} A_0 = \bar{A}_0 + A_p \bar{C}_0 \\ C_0 = C_p \bar{C}_0 \end{array} \right] & \begin{array}{l} \text{Lemma di} \\ \text{Brunowski} \end{array} \end{aligned}$$

$$A_0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & * & 0 & 0 & 0 & * \\ 1 & 0 & * & 0 & 0 & 0 & * \\ 0 & 1 & * & 0 & 0 & 0 & * \\ \hline 0 & 0 & * & 0 & 0 & 0 & * \\ 0 & 0 & * & 0 & 0 & 0 & * \\ 0 & 0 & * & 0 & 1 & 0 & * \\ 0 & 0 & * & 0 & 0 & 1 & * \end{bmatrix}$$

$$A_C = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ * & * & * \end{bmatrix}$$

$$A_0 = A_C^{-1}.$$

$$\nabla_1 = 3$$

$$\nabla_2 = 3 + 1 = 7$$

$$C_0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & * & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & * & 1 & 0 & 0 & * \end{bmatrix}$$

$$B_C = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 & * & * \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 & * & * \end{bmatrix}$$

$$C_0 = B_C^{-1}.$$

Dovrò allocare $\nabla(A_0 - K_0 C_0)$.

$$A_0 - K_0 C_0 = \underbrace{\bar{A}_0 + A_p \bar{C}_0}_{\text{per colonne}} - K_0 C_p \bar{C}_0 = \bar{A}_0 + (A_p - K_0 C_p) \bar{C}_0$$

↳ per colonne di A_0 partendo da sinistra, prendendo la v_1^* e la v_2^* .

Stessa struttura di $A - KC$.

Trovò A_d che ha autovelori nei punti esatti di dove voglio spostare gli autovelori di $A_0 - K_0 C_0$. Deve avere poi la stessa struttura di $A_0 - K_0 C_0$.

$$A_d = \bar{A}_0 + A_{dp} \bar{C}_0 \quad \text{eguallo con } A_0 - K_0 C_0.$$

↓
per colonne di A_d (v_1^*, v_2^*, \dots)

$$\bar{A}_0 + (A_p - K_0 C_p) \bar{C}_0 = \bar{A}_0 + A_{dp} \bar{C}_0 \rightarrow A_{dp} = A_p - K_0 C_p \Rightarrow K_0 = (A_p - A_{dp}) C_p^{-1}.$$

Infine, dovrò tornare indietro da $\nabla(A_0 - K_0 C_0)$ a $\nabla(A - KC)$.

$$\nabla(A_0 - K_0 C_0) = \nabla(T^{-1}AT - K_0 CT) = \nabla(T^{-1}(A - KC)T) \Rightarrow K = T(A_p - A_{dp})C_p^{-1}$$

Esempio: allocare autovelori in -2

$$(\lambda+2)^3 = \lambda^3 + 6\lambda^2 + 12\lambda + 8 \rightarrow A_0 = \begin{pmatrix} 0 & 0 & -8 & 1 \\ 1 & 0 & -12 & 0 \\ 0 & 1 & -6 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad \text{O} \quad (\lambda+2)^4 \dots$$

Esercizio

Progettare un osservatore asintotico per il sistema.

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 \\ 4 & 0 & 0 & 2 \\ 1 & 1 & 1 & 0 \\ 3 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

1) Controllo come sono gli autovelatori di A .

$$\det(\lambda I - A) = 0$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$(A - \lambda I) = \begin{bmatrix} \lambda & -1 & 0 & -1 \\ -4 & \lambda & 0 & -2 \\ -1 & -1 & \lambda - 1 & 0 \\ -3 & 0 & 0 & \lambda \end{bmatrix}$$

$$\det(\lambda I - A) = (\lambda - 1) \left[-3(2 + \lambda) + \lambda(\lambda^2 - 4) \right] = (\lambda - 1) [(\lambda + 2)(\lambda^2 - 2\lambda - 3)] = (\lambda - 1)(\lambda + 1)(\lambda + 2)(\lambda - 3)$$

Il sistema è instabile. Dovrò spostare gli autovalori in +1 e +3.

Ho le forme canoniche di osservazione. Ma prima controllo che il sistema sia completamente osservabile.

$$Q = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ CA^3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 1 \\ 1 & 1 & 1 & 0 \\ \vdots & & & \end{bmatrix} \xrightarrow{C_1 A = 0} \text{Ker } Q = 0 \Rightarrow \text{completamente osservabile.}$$

$$\bar{Q} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} \xleftarrow{C_1 A = 0} \begin{array}{l} \varphi_1 = 2 \\ \varphi_2 = 2 \end{array} \rightarrow \tilde{\vartheta}_1 = 2 \quad \tilde{\vartheta}_2 = 4 = 2+2$$

$$\bar{Q}^{-1} \rightarrow \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} \xrightarrow{\text{per moltiplicazione per } \bar{Q}} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \bar{Q}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & -1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & -1 \end{bmatrix}$$

$$T = \begin{bmatrix} \tilde{q}_1 & | & A\tilde{q}_1 & ; & \tilde{q}_2 & | & A\tilde{q}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 1 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & -1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$T^{-1} \rightarrow \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 1 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & -1 & 0 \end{bmatrix} \xrightarrow{\text{per moltiplicazione per } T} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 3 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T^{-1} = \begin{bmatrix} -2 & 1 & 2 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ -2 & 1 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$A_o = T^{-1} A T = \begin{bmatrix} -2 & 1 & 2 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ -2 & 1 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 \\ 4 & 0 & 0 & 2 \\ 1 & 1 & 1 & 0 \\ 3 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 1 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & -1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 9 & 0 & 2 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 1 \\ 6 & 0 & 2 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 1 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & -1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 9 & 0 & 2 \\ 1 & 2 & 0 & -2 \\ 0 & 6 & 0 & 2 \\ 0 & 3 & 1 & -1 \end{bmatrix}$$

$$C_o = CT = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\text{Lemma di Brunowski: } A_o = \bar{A}_o + A_p \bar{C}_o$$

$$C_o = C_p \bar{C}_o$$

$$A_0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 9 & 2 \\ 2 & -2 \\ 6 & 2 \\ 3 & -1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

(\bar{A}_0)

(A_p)

$(C_0) \rightarrow$ struttura di C_0 (casualmente uguale a C_0)

Struttura di A_0
e o il resto

\tilde{V}_1^o e \tilde{V}_2^o

colonna di A_0

$$C_0 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

\tilde{V}_1^o e \tilde{V}_2^o
colonne di C_0

(C_p)

Scelgo A_d in modo che gli autovettori vadano, ad esempio, 2 in -2
e 2 in -3. Ad deve avere:

- struttura di A_0

- polinomio caratteristico: $P_{des}(\lambda) = (\lambda+2)^2(\lambda+3)^2 = (\lambda^2+4\lambda+4)(\lambda^2+6\lambda+9) =$

$$A_d = \begin{bmatrix} 0 & -4 & & \\ 1 & -4 & & \\ & & 1 & -4 \\ & & & 0 & -9 \\ & & & & 1 & -6 \end{bmatrix}$$

struttura

$$\text{oppure } P_{des} = (\lambda+2)(\lambda+3)(\lambda+2)(\lambda+3) = (\lambda^2+5\lambda+6)(\lambda^2+5\lambda+6)$$

$$A_d' = \begin{bmatrix} 0 & -6 & 1 & & 0 \\ 1 & -5 & 1 & -1 & 0 \\ & & 1 & 0 & -6 \\ 0 & & & 1 & -5 \end{bmatrix}$$

$$A_{dp} = \begin{bmatrix} -4 & 0 \\ -4 & 0 \\ 0 & -9 \\ 0 & -6 \end{bmatrix} \quad \text{oppure} \quad A_{dp}' = \begin{bmatrix} -6 & 0 \\ -5 & 0 \\ 0 & -6 \\ 0 & -5 \end{bmatrix}$$

$$K = T(A_p - A_{dp}) C_p^{-1} \dots$$

Esercizio.

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 2 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Migliorare le prestazioni del sistema. Progetto sia l'oscillatore (non ho accesso allo stato) che la retroazione.

Per il teorema di separazione posso fare separatamente le due cose.

Determino gli autovalori.

$$\det(\lambda I - A) = \begin{vmatrix} \lambda & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & \lambda & 0 & -1 & 0 & 0 \\ -1 & -2 & \lambda & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \lambda+2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \lambda+1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \lambda \end{vmatrix} = \lambda(\lambda+1)(\lambda+2)\lambda(\lambda^2-1) = \lambda^2(\lambda+1)^2(\lambda-1)(\lambda+2)$$

Controlla la raggiungibilità:

$$R = [B; AB; \dots] = \left[\begin{array}{cccccc} 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 2 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & -1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{array} \dots \right] = \left[\begin{array}{cccccc} 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \end{array} \right] \neq \mathbb{R}^6 = \left[\begin{array}{cccccc} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{array} \right] = \mathbb{R}^6$$

Faccio la forma standard di raggiungibilità:

$$Ar = T^{-1}AT \quad T = [T_1; T_2] \quad \text{im } T_1 = \mathbb{R}^+$$

$$Ar = \begin{bmatrix} A_{11} & A_{12} \\ 0 & A_{22} \end{bmatrix} \quad Br = \begin{bmatrix} B_1 \\ 0 \end{bmatrix} = T^{-1}B$$

$$T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

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

↑ unitaria

$$Ar = T^{-1}AT = T^{-1} \cdot \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 2 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 2 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B_r = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

L'unico autovalore che non possiamo spostare è quello in -2.
Sposto gli autovalori tutti in -2 con una retroazione su A_1

$$A_1 = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad B_1 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Trovò il sottospazio di raggiungibilità:

$$R = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 2 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 2 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \begin{array}{l} M_1=3 \quad \nabla_1=3 \\ M_2=1 \quad \nabla_2=4 \\ M_3=1 \quad \nabla_3=5 \end{array}$$

$$\bar{R}^{-1} \rightarrow \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \rightarrow \bar{R}^{-1} = \begin{bmatrix} 2 & 1 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -2 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \begin{array}{l} \leftarrow q_1 \\ \leftarrow q_2 \\ \leftarrow q_3 \end{array}$$

$$\tilde{T} = \begin{bmatrix} q_1 \\ q_1 A_1 \\ q_1 A_1^2 \\ \vdots \\ q_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \tilde{T}^{-1} \rightarrow \begin{bmatrix} -2 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \Rightarrow \tilde{T}^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_C = \tilde{T} A \tilde{T}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B_C = \tilde{B} \tilde{T} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_c = \bar{A}_c + \bar{B}_c A_m = \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{array} \right] + \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{array} \right] \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{array} \right] \xleftarrow{\substack{\text{riga} \\ \text{di} \\ \text{Ac}}} \tilde{A}_c$$

$$B_c = \bar{B}_c B_m = \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \end{array} \right] \left[\begin{array}{ccccc} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{array} \right].$$

Trovare la matrice F di retroazione

$$\tilde{F}_1 = B_m^{-1} (A_{dm} - A_m) \tilde{T}$$

$$A_d = \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ -8 & -12 & -6 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 1 & 2 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -2 \end{array} \right]$$

$$P_{Ad}(\lambda) = (\lambda+2)^3 \cdot (\lambda+2)(\lambda+2) = (\lambda^3 + 6\lambda^2 + 12\lambda + 8)(\lambda+2)(\lambda+2)$$

$$\text{oppure } P_{Ad}(\lambda) = (\lambda+2)^3(\lambda+2)^2 = (\lambda^3 + 6\lambda^2 + 12\lambda + 8)(\lambda^2 + 4\lambda + 4) \quad A_d^{-1} = \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ -8 & -12 & -6 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & -4 & -4 \end{array} \right]$$

$$A_d = \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ -8 & -12 & -6 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & -4 & -4 \end{array} \right] = \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{array} \right] + \left[\begin{array}{ccccc} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{array} \right] \left[\begin{array}{ccccc} -8 & -12 & -6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & -4 & -4 \end{array} \right] \xrightarrow{\text{Adm}}$$

$$\tilde{F}_1 = \left[\begin{array}{cc} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{array} \right] \left[\begin{array}{ccccc} -8 & -13 & -6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & -4 & -4 \end{array} \right] \left[\begin{array}{ccccc} -2 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{array} \right] = \left[\begin{array}{ccccc} 3 & -6 & -8 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & -4 & -4 \end{array} \right]$$

$$\left[\begin{array}{cc} A_1 & A_{12} \\ 0 & A_2 \end{array} \right] + \left[\begin{array}{c} B_1 \\ \vdots \\ 0 \end{array} \right] \left[\begin{array}{cc} F_1 & F_2 \end{array} \right] = \left[\begin{array}{c|c} A_1 + B_1 F_1 & A_{12} + B_1 F_2 \\ \hline 0 & A_2 \end{array} \right] \quad \text{Ealgo } F_2 = \left[\begin{array}{c} 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right]$$

$$\tilde{F} = \left[\begin{array}{ccccc} 3 & -6 & -8 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & -4 & -4 \end{array} \right]$$

Ora devo tornare indietro.

$$\nabla(A+BF) = \nabla(\tilde{T}^{-1}(A+BF)\tilde{T}) = \nabla(Ar+Br\tilde{F}\tilde{T})$$

$$F = \tilde{F} T^{-1} = \begin{bmatrix} 3 & -6 & -8 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -4 & -4 \end{bmatrix}$$

Esercizi.

①

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} u(t)$$

$$J = \int_0^{+\infty} (x_1^2(t) + 2u^2(t)) dt \quad \text{Dove trovare } S(t).$$

$$S(t) = S$$

$$Q = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$R = [2] \text{ ingresso unico}$$

$$\text{Equazione di Riccati} \rightarrow 0 = A^T S + S A + Q - S B R^{-1} B^T S$$

Dove trovare S semidefinita positiva e simmetrica

$$S = \begin{bmatrix} a & b \\ b & c \end{bmatrix}$$

$$0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a & b \\ b & c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} a & b \\ b & c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} a & b \\ b & c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 & 2 \\ 2 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a & b \\ b & c \end{bmatrix}$$

$$0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ a-b & b-c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & a-b \\ 0 & b-c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} - \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 2b \\ 2c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2b & 2c \end{bmatrix} =$$

$$0 = \begin{bmatrix} 1 & a-b \\ a-b & 2(b-c) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2b^2 & 2bc \\ 2bc & 2c^2 \end{bmatrix} \rightarrow \begin{cases} 1=2b^2 & b=\pm 1/\sqrt{2} \\ a-b=2bc \\ 2(b-c)=2c^2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} b=1/\sqrt{2} \\ \dots \\ \dots \end{cases}$$

Osservatore

$$A_{sr.oss.} = T^T A T = \begin{bmatrix} A_1 & 0 \\ A_{21} & A_2 \end{bmatrix}$$

$\sum (A_i, C_i)$ parte completamente osservabile

$$C_{sr.oss.} = CT = [C_1 : 0]$$

$$\nabla(A - KC)$$

A_2 non rientra a spettacolo
(parte reale negativa o no stp).

$$\nabla(A - KC) = \nabla(T^T(A - KC)T) = \nabla(A_{sr.oss.} - \underbrace{T^T K \cdot C_{sr.oss.}}_{K_{sr.oss.}})$$

$$K_{sr.oss.} = T^{-1}K$$

$$K = T K_{sr.oss.}$$

$$K_{sr.oss.} = \begin{bmatrix} K_1 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$A = \begin{bmatrix} -2 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -2 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \end{bmatrix}$$

$$D = [0]$$

Determinare F tale che $u(t) = Fx(t) + r(t)$ che renda il sistema retroazionato completamente osservabile.

$$\Sigma(A + BF, C)$$

$$Q = \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \\ -4 & 0 & 0 \\ 0 & * & -1 \end{bmatrix} \text{ affinché sia completamente osservabile.}$$

$$A + BF = \begin{bmatrix} -2 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} f_1 & f_2 & f_3 \\ f_4 & f_5 & f_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} f_1 & f_2 & f_3 \\ f_4 & f_5 & f_6 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_1 - 2 & f_2 & f_3 \\ f_4 & f_5 - 2 & f_6 \\ 0 & 0 & -2 \end{bmatrix}$$

Dove posso $f_4 = f_5 = f_6 = f_3 = f_1 = 0$ e $f_2 = 1$ (ad esempio)

$$A + BF = \begin{bmatrix} -2 & 1 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -2 \end{bmatrix}$$

N.B. deve essere $D=0$ altrimenti $C \rightarrow C + DF$ e $Du(t) \rightarrow D(Fx + r)$

$$Q_{A+BF} = \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \\ -4 & -2 & 0 \\ \vdots & & \end{bmatrix} \left\{ \begin{array}{l} 3 \text{ righe lin. indip.} \\ (A+BF) \cdot C. \end{array} \right.$$

Forma di Ackermann.

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 2 \\ 2 & 0 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 5 \end{bmatrix} \quad D = \begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix}$$

Progettare una F che mette gli autovalori in $\pm jk$

$$R = \begin{bmatrix} 0 & 2 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \quad R^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1/2 & 0 \end{bmatrix} \quad g(\lambda) = \lambda^2 + k^2 \quad \alpha_{des}(A) = A^2 + k^2 I$$

$$= \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k^2 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$F = -e_n^T R^{-1} \alpha_{des}(A) \Big|_{n=2} = -[0 \ 1] \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1/2 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 4+k^2 & 0 \\ 0 & 4+k^2 \end{bmatrix} = \frac{1}{2} [4+k^2 \ 0]$$

Realizzazione \rightarrow trovare A, B, C, D

$$H(s) = \frac{s+1}{s^3} \quad n=3 \quad m=1 \quad p=1$$

$$H(s) = \frac{b_n s^n + b_{n-1} s^{n-1} + \dots + b_1 s + b_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0} \quad D = b_n = \lim_{s \rightarrow +\infty} H(s) = 0$$

Esempio una realizzazione dell'osservatore, dovrà essere in forma canonica di controllo.

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ * & * & * \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$\uparrow \quad \uparrow \quad \uparrow$
 $-a_0 \quad -a_1 \quad -a_2$

$$C = \begin{bmatrix} b_0 - b_n a_0 & b_1 - b_n a_1 & \dots & b_{n-1} - b_n a_{n-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$