

## RIPASSO MATERIALE

$$A_{m \times m} \rightarrow \text{matrice complementi algebrici: } [\text{cof}(A)]_{ij} = (-1)^{i+j} \det(A \setminus R_i \setminus C_j)$$

$$A = \begin{pmatrix} a & b \\ c & d \end{pmatrix} \text{ scelgo riga o colonna}$$

a piacere: 1° elem. riga/c. scelta e lo si moltiplica per il suo complemento algebrico  
 $A$  è im pos. 1,1:  $a(-1)^{1+1} \cdot \det(d) + b(-1)^{1+2} \cdot \det(c)$   
 $= ad - bc = \text{diag. principale} - \text{diag. secondaria}$  SOLO PER LE 2x2

$$\bullet 3 \times 3 \quad A = \begin{pmatrix} a & b & c \\ d & e & f \\ g & h & i \end{pmatrix} \quad \det A = a(-1)^{1+1}(ei-fh) + d(-1)^{1+2}(bi-ch) + g(-1)^{1+3}(bf-ce)$$

## Inverso della matrice

$$A^{-1} = \frac{1}{\det A} \text{ cof}(A)^T$$

$$A = \begin{pmatrix} a & b \\ c & d \end{pmatrix} \quad \det A = ad - bc \quad \text{supponiamo } \neq 0$$

$$A^{-1} = \frac{1}{ad - bc} \begin{pmatrix} d & -b \\ -c & a \end{pmatrix}$$

$$\text{cof } A = \begin{bmatrix} (-1)^{1+1} \det(d) & (-1)^{1+2} \det(c) \\ (-1)^{1+2} \det(b) & (-1)^{1+3} \det(a) \end{bmatrix} = \begin{pmatrix} d & -c \\ -b & a \end{pmatrix}$$

scambio gli elementi sulla diag. principale e cambio il segno a quelli sulla secondaria.

## • CASO 3x3

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 2 & 0 \\ 3 & 1 & 2 \\ 2 & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad \det A = 0 - 3 \cdot 0 + 2(4) = 8$$

$$A^{-1} = \frac{1}{8} \begin{pmatrix} 0 & 1 & -2 \\ 0 & 0 & 1 \\ 4 & -2 & -5 \end{pmatrix}^T = \begin{pmatrix} 0 & 1/2 & -1/4 \\ 0 & 0 & 1/2 \\ 1/2 & -1/4 & -5/8 \end{pmatrix}^T = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1/2 \\ 1/2 & 0 & -1/3 \\ -1/4 & 1/2 & -5/8 \end{pmatrix}$$

$$\bullet \text{ Se } A \text{ è diagonale } \Rightarrow e^{At} = \begin{pmatrix} e^{\lambda_1 t} & & \\ & \ddots & \\ & & e^{\lambda_n t} \end{pmatrix}$$

$A$  è diagonalizzabile  $\Rightarrow D = T A T^{-1}$

$$A = T^{-1} D T$$

↳ Autovalori  
↳ Autovettori

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

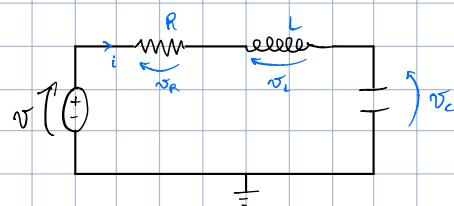
Dato un sistema lineare

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

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

$$y(t) = C x(t)$$

ES1 Rete elettrica:



## (1) EQ DIFF DEL SISTEMA

$$V_R = R i$$

$$V_L = L \frac{di}{dt}$$

$$i = C \frac{dV_C}{dt}$$

Quali sono le var di stato?

- Quali dev compiere rispetto al tempo
- Le var di cui compieranno le dev. sono var di stato

$$\frac{di}{dt} = \frac{1}{L} V_L$$

$$\frac{dV_C}{dt} = \frac{1}{C} i$$

$$KVL = \sigma = \sigma_R + \sigma_L + \sigma_C$$

$$\Rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{1}{L} (\sigma - \sigma_C - \sigma_R) = \frac{1}{L} (\sigma - \sigma_C - R_i)$$

voci di stato  
voci d'imposto

## ② PORTARE IL SISTEMA IN NOTAZIONE STANDARD

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

$$x_1 = i \quad u = \sigma$$

$x_2 = \sigma_C$   $y = x_2 = \sigma_C$  le voci di stato sono una cosa intrinseca del sistema,  
l'uscita è spesso arbitraria

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

## ③ CLASSIFICANO IL SISTEMA

- 1) è dinamico (der. tempo)
- 2) è lineare (comb. lineare)
- 3) II ordine
- 4) tempo-invariante
- 5) strettamente proprio

## ④ MATRICE DINAMICA

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

## ⑤ MOV. DELLO STATO CON $R=4\Omega$ $C=1F$ $L=3H$

$$x_{10} = i_{10} = 0A$$

$$x_{20} = \sigma_{C0} = 2V$$

$$\underline{\sigma(t)} = 0 \quad t \geq 0$$

$\hookrightarrow$  MOV. LIBERD

$x(t) = e^{At} x_0$  devo diagonalizzare A:

- To do:
- 1) autovectori
  - 2) autovettori
  - 3)  $T^{-1} = [v_1 \dots v_m]$
  - 4)  $e^{At} = T^{-1} e^{\lambda t} T$

$$a) \chi_a = \det(\lambda I - A) = 0 : \det \begin{pmatrix} \lambda + \frac{4}{3} & \frac{1}{3} \\ -1 & \lambda \end{pmatrix} = \lambda(\lambda + \frac{4}{3}) + \frac{1}{3}$$

$\Rightarrow \lambda_1 = -\frac{1}{3}$   
 $\lambda_2 = -\frac{1}{3}$

$$A v_1 = \lambda_1 v_1 \quad (\lambda_1 I - A) v_1 = 0 \quad (\lambda_1 I - A) \underbrace{\begin{bmatrix} a \\ b \end{bmatrix}}_{v_1} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} \frac{1}{3} & \frac{1}{3} \\ -1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a \\ b \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\frac{1}{3}a + \frac{1}{3}b = 0 \Rightarrow b = -a \Rightarrow v_1 = a \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \end{pmatrix}$$

$$A v_2 = \lambda_2 v_2 \Rightarrow (\lambda_2 I - A) v_2 = 0 \quad \begin{pmatrix} 1 & \frac{1}{3} \\ -1 & -\frac{1}{3} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} a \\ b \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix} \quad a + \frac{1}{3}b = 0 \Rightarrow b = -3a$$

$$v_2 = a \begin{pmatrix} 1 \\ -3 \end{pmatrix}$$

$$c) T^{-1} = [v_1 \ v_2] = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ -1 & -3 \end{pmatrix} \quad T : \det(T^{-1}) = -2 \neq 0$$

$$T = \frac{1}{-2} \begin{bmatrix} -3 & -1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{3}{2} & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \end{pmatrix}$$

$$d) e^{\lambda t} = \begin{pmatrix} e^{\lambda_1 t} & 0 \\ 0 & e^{\lambda_2 t} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} e^{-\frac{1}{3}t} & 0 \\ 0 & e^{-\frac{1}{3}t} \end{pmatrix}$$

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

$$x(t) = e^{At} x_0 = T^{-1} e^{\lambda t} T \begin{bmatrix} x_{10} \\ x_{20} \end{bmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ -1 & -3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{-\frac{1}{3}t} & 0 \\ 0 & e^{-\frac{1}{3}t} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \frac{3}{2} & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ -1 & -3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{-\frac{1}{3}t} & 0 \\ 0 & e^{-\frac{1}{3}t} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ -1 & -3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{-\frac{1}{3}t} & 0 \\ 0 & e^{-\frac{1}{3}t} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} e^{-\frac{1}{3}t} - e^{-\frac{1}{3}t} \\ -e^{-\frac{1}{3}t} + 3e^{-\frac{1}{3}t} \end{pmatrix} \quad t \geq 0$$

NOTA: il mov. libero è comb. lineare dei modi del sistema, a loro volta collegati agli autovalori del sistema lineare

## 6 METODO ALTERNATIVO

Poiché il mov. libero è comb. lineare dei modi del sistema:

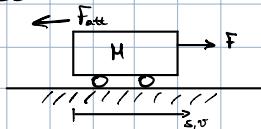
$$\begin{aligned} x_1(t) &= K_1 e^{-t} + l_1 e^{-t/3} & x_{1,0} = x_1(0) = 0 & \begin{cases} x_1(0) = K_1 + l_1 = 0 \\ x_2(0) = K_2 + l_2 = 2 \end{cases} & \begin{cases} K_1 = -l_1 \\ K_2 = 2 - l_2 \end{cases} & \text{4 incognite, 2 equazioni} \\ x_2(t) &= K_2 e^{-t} + l_2 e^{-t/3} & x_{2,0} = x_2(0) = 2 \end{aligned}$$

Condizione sulle derivate iniziali:

$$\begin{aligned} \begin{cases} \dot{x}_1 = -K_1 e^{-t} - \frac{l_1}{3} e^{-t/3} \\ \dot{x}_2 = -K_2 e^{-t} - \frac{l_2}{3} e^{-t/3} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} -K_1 - \frac{l_1}{3} = -\frac{2}{3} \\ -K_2 - \frac{l_2}{3} = 0 \end{cases} & \begin{cases} \dot{x}_1 = -\frac{L}{L} x_1 - \frac{1}{L} x_2 \\ \dot{x}_2 = \frac{1}{C} x_1 \end{cases} & \begin{cases} K_1 = -l_1 \\ -K_1 + K_2 = -\frac{2}{3} \\ K_2 = 2 - l_2 \\ l_2 - 2 - \frac{l_2}{3} = 0 \end{cases} & \begin{cases} K_1 = -l_1 \rightarrow l_1 = -1 \\ K_1 = 1 \rightarrow K_1 = 1 \\ \frac{2}{3} l_2 = 2 \rightarrow l_2 = 3 \\ K_2 = -1 \rightarrow K_2 = -1 \end{cases} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} x_1 &= e^{-t} - e^{-t/3} & t \geq 0 \\ x_2 &= 3e^{-t/3} - e^{-t} \end{aligned}$$

## ESE 2 Sistema meccanico



① Eq. diff.  $|F_{\text{att}}| = \alpha v$  NEWTON:  $M\ddot{s} = F - \alpha v$

② Portiamo il sistema in spazio di stato:

$$M \frac{d^2 s}{dt^2} = F - \alpha \frac{ds}{dt} \rightarrow \frac{d^2 s}{dt^2} = \frac{F}{M} - \frac{\alpha}{M} \frac{ds}{dt} \quad \alpha = \dot{\omega} \quad v = \dot{s} \quad \begin{cases} u = F \\ x_1 = s \\ x_2 = \dot{s} \end{cases} \quad y = s$$

$$\dot{x}_2 = -\frac{\alpha}{M} x_2 + \frac{1}{M} u \quad \text{Dinamico, II ordine, lineare, tempo-invariante, strettamente proprio}$$

③ Calcolare il mov. libero dello stato con  $\alpha = 3$ ,  $m = 1$  e  $x_0 = \begin{bmatrix} x_{1,0} \\ x_{2,0} \end{bmatrix}$

$\hookrightarrow u(t) = 0$  Non siamo interessati all'azione dell'ingresso

forma triangolare

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -3 \end{pmatrix} \quad B = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \quad C = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix} \quad D = 0 \quad \dot{x}_2 = -3x_2 \quad \leftarrow \text{Non dipende da } x_1, \text{ evolve come sistema del I ordine}$$

$$\dot{x}_2 = -3x_2 \quad x_2(t) = e^{-3t} x_{2,0} \quad t \geq 0$$

$$\dot{x}_1 = x_2 = 0 \cdot x_1 + x_2 \quad \text{Dinamico I ordine con matrice dinamica} = 0 + x_2 \text{ che non è stato di questo sottosistema}$$

$x_2$  agisce da ingresso per  $\dot{x}_1$ .

Lagrange

$$\begin{aligned} x_1(t) &= e^{0t} x_{1,0} + \int_0^t e^{0(t-\tau)} \cdot 1 \cdot x_2(\tau) d\tau = x_{1,0} + \int_0^t x_2(\tau) d\tau \\ x_1(t) &= x_{1,0} + \int_0^t x_{2,0} e^{-3\tau} d\tau = x_{1,0} + x_{2,0} \left[ \frac{e^{-3\tau}}{-3} \right]_0^t = x_{1,0} + \frac{1}{3} x_{2,0} (1 - e^{-3t}) \end{aligned}$$

OSS In una Mat. triangolare posso integrare il 2° stato e sostituirlo nel primo.

ESE. X CASA ⑤ Calcolare il mov. forzato con gli stessi  $M$  e  $u(t) = \bar{u}$   $t \geq 0$

NOTA: mov. forzato  $\Rightarrow$  stato iniziale = 0

⑥ movimento completo

⑦ cosa succede  $t \rightarrow +\infty$



$$|F_{att}| = \alpha \bar{v}$$

$$\alpha = 3 \quad \bar{u} = 1$$

④ M. libero

$$\begin{aligned} x_1(t) &= x_{1,0} + \frac{1}{3} x_{2,0} - \frac{1}{3} e^{-3t} x_{2,0} \\ x_2(t) &= -e^{-3t} x_{2,0} \end{aligned} \quad t \geq 0$$

$$x_1 = s$$

$$x_2 = v$$

$$u = F$$

$$y = s$$

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = -\frac{\alpha}{M} x_2 + \frac{1}{M} u = -\frac{3}{M} x_2 + \frac{1}{M} \bar{u} \\ y = x_1 \end{cases}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} \quad \text{struttura triangolare} \Rightarrow \text{calcolo del movimento} \\ \text{può essere scomposto}$$

⑤ M. forzato

$$\begin{aligned} x_2(t) &= e^{\lambda t} x_{2,0} + \int_0^t e^{\lambda(t-\tau)} b u(\tau) d\tau \quad u(t) = \bar{u} \quad t \geq 0 \\ &= \int_0^t e^{-3(t-\tau)} 1 \cdot \bar{u} d\tau = \int_0^t e^{-3t} e^{3\tau} \bar{u} d\tau = \bar{u} e^{-3t} \int_0^t e^{3\tau} d\tau = \frac{1}{3} \bar{u} e^{-3t} (e^{3t} - 1) = \frac{1}{3} \bar{u} (1 - e^{-3t}) \quad t \geq 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 = x_2 &= 0 \cdot x_1 + x_2 \\ x_1(t) &= e^{\lambda t} x_{1,0} + \int_0^t e^{\lambda(t-\tau)} \cdot 1 \cdot x_2(\tau) d\tau = \int_0^t e^{\lambda(t-\tau)} \cdot 1 \cdot x_2(\tau) d\tau = \int_0^t \frac{1}{3} \bar{u} (1 - e^{-3\tau}) d\tau = \frac{1}{3} \bar{u} \int_0^t 1 d\tau - \frac{1}{3} \bar{u} \int_0^t e^{-3\tau} d\tau = \\ &= \frac{1}{3} \bar{u} \left[ \tau \right]_0^t - \frac{1}{3} \bar{u} \left[ \frac{e^{-3\tau}}{-3} \right]_0^t = \frac{1}{3} \bar{u} t - \frac{1}{9} \bar{u} (1 - e^{-3t}) \quad t \geq 0 \end{aligned}$$

⑥ Mov. completo

$$\begin{aligned} x_1(t) &= x_{1,e}(t) + x_{1,f}(t) = x_{1,0} + \frac{1}{3} x_{2,0} - \frac{1}{3} e^{-3t} x_{2,0} + \frac{1}{3} \bar{u} \left[ t - \frac{1}{3} (1 - e^{-3t}) \right] \quad t \geq 0 \\ x_2(t) &= -e^{-3t} x_{2,0} + \frac{1}{3} \bar{u} (1 - e^{-3t}) \end{aligned}$$

⑦ Cosa accade per  $t \rightarrow +\infty$ ?

$$\lim_{t \rightarrow +\infty} x_1(t) = +\infty \quad \lim_{t \rightarrow +\infty} x_2(t) = \frac{1}{3} \bar{u}$$

⑧ Analizzare la stabilità del sistema mediante autovetori.

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -3 \end{pmatrix} \quad \det(\lambda I - A) = \det \begin{pmatrix} \lambda & -1 \\ 0 & \lambda+3 \end{pmatrix} = \lambda(\lambda+3) = \lambda^2 + 3\lambda \quad \lambda_1 = 0 \quad \lambda_2 = -3$$

• Per avere asintotica stabilità, tutti gli autovetori devono avere  $\operatorname{Re}(\lambda) < 0$ . In questo caso il sistema è semplicemente stabile ( $\lambda_1 = 0$ ).

⑨ È in contrasto con il punto ⑦?

No, la stabilità parla della divergenza del movimento libero del sistema.

$$\lim_{t \rightarrow +\infty} x_{1,L}(t) = x_{1,0} + \frac{1}{3} x_{2,0}$$

$$\lim_{t \rightarrow +\infty} x_{2,L}(t) = \emptyset$$

semp. stabile

(non converge ma div. a  $\emptyset$ )