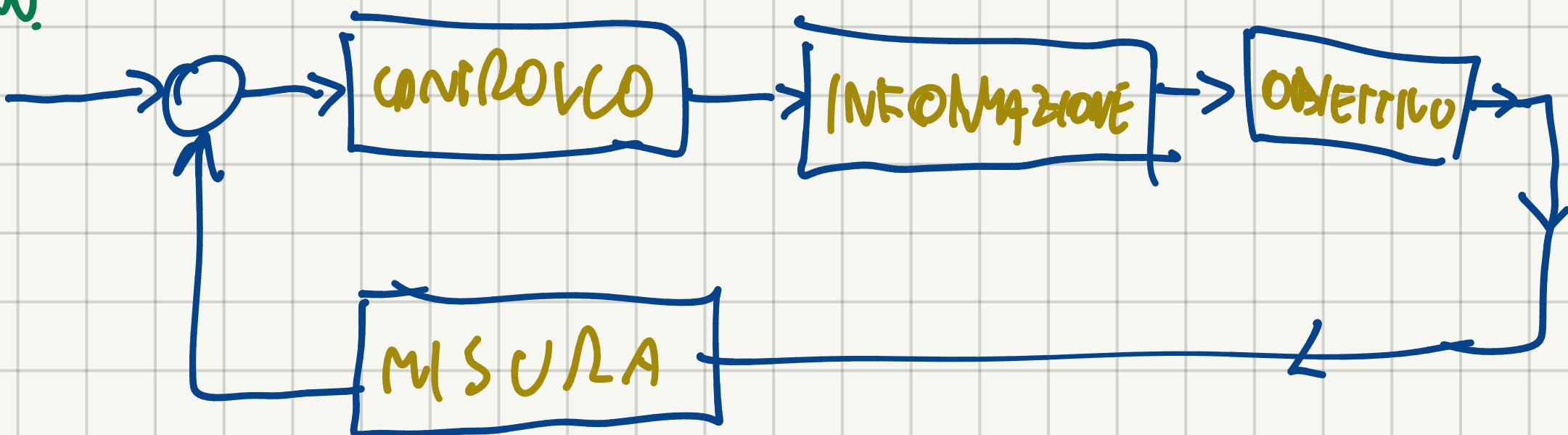


INTRODUZIONE

L' AUTOMATICA È LO STUDIO DELLE METODOLOGIE E TECNOLOGIE SVILUPPATE PER PROGETTARE IN FORMA ASSISTITA ED GUIDATA DEI SISTEMI AUTOMATICI DINAMICI AFINI A MINIMIZZARE L'INTERVENTO UMANO.



TEIR → SISTEMI A TEMPO CONTINUO → RISOLVIMENTO EQUAZIONI DIFFERENZIALI DEL 1^o ORDINE

TEZ → SISTEMI A TEMPO DISCRETO → SEMPLIFICAZIONI CON PASSAGGIO A DESCRIZIONE MATEMATICA ^{NON} _{WELL-POSEDNESS} DA UNA MATEMATICA ^{NON} _{ALGEBRAICHE} DEL SISTEMA
Un SISTEMA È INTESO COME UN OGGETTO ASNATO ORIENTATO,

OSSIA COMPOSTO DA CAUSE ED EFFETTI DINAMICI \Rightarrow VARIABILI

N INGRESSO $U(t)$ E N USCITA $Y(t)$

CONTROLLO AUTOMATICO

È UN'AZIONE ATTIVA COI È UN'AZIONE A CUI SI ASSEGNA CH

COMANDO, CHE NON PREVEDE L'INTERVENTO DELL'UOMO. SI

DISINNOVA IN DUE IMPORTANTI CATEGORIE:

CONTROLLO AUTOMATICO

CONSENTE AUTOMAZIONE
DELL'INGRESSO IN USCITA

A CIRCUITO APERTO

CHE PROCEDE ELLE?

- DA UNA SERIE DI ESPERIMENTI RICAVARE UNA LEGGE $y(t) = f(u(t))$

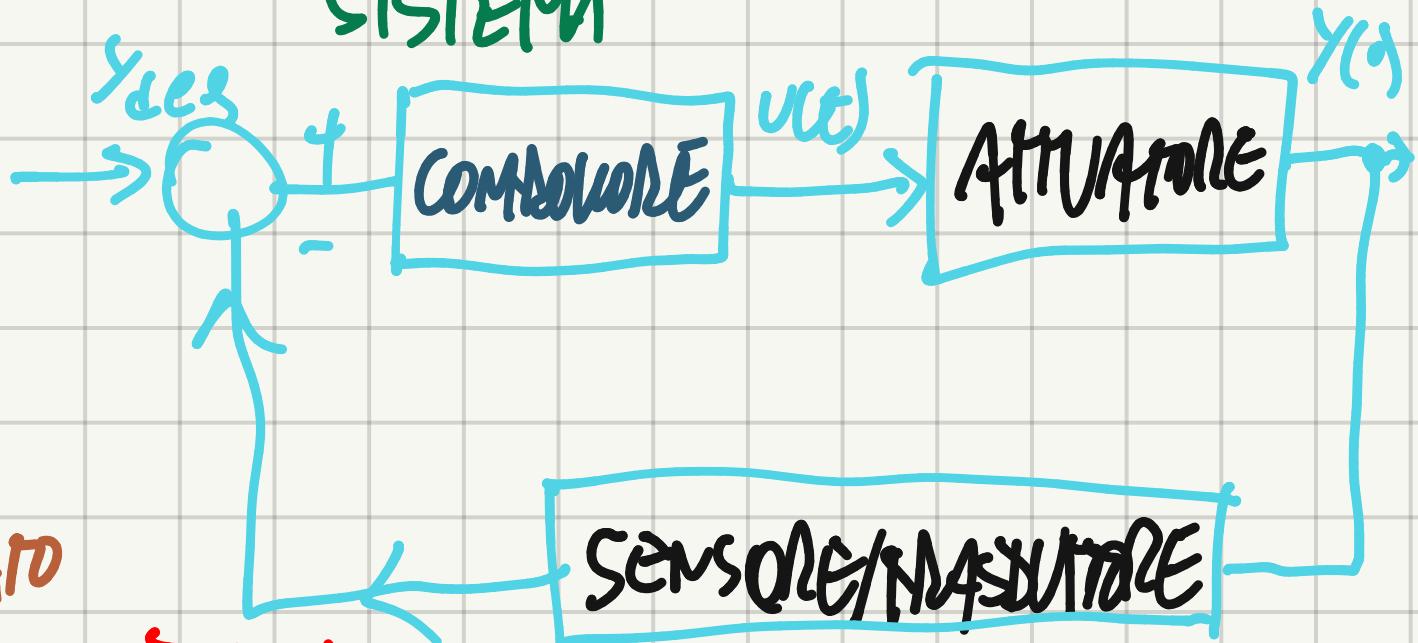
- FUNZIONE INBASE

$$\rightarrow u(t) = g(y(t))$$

CALCOLO INPUT CONOSCENDO UOGLIO DESIDERATO

A CIRCUITO CHIUSO

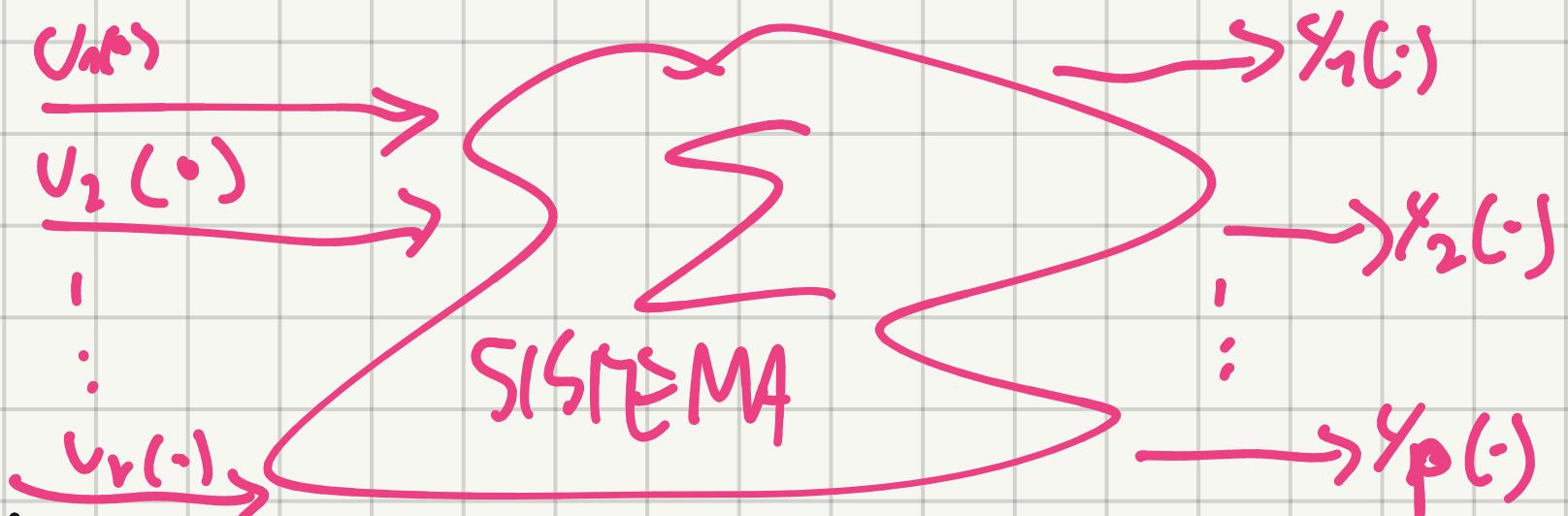
VANTAGGI: GESTIRE EVOLUZIONI VARIABILI INTERNE/ESTERNE DEL SISTEMA



SISTEMI

IN NATURA ESISTONO DIVERSE TIPOLOGIE. Non DISTINGUIAMO LE DUE PRINCIPALI:

- AD AVANZAMENTO TEMPORALE \rightarrow Y VARIA IN MODO CONTINUO
o PERIODICA/DISCRETA
- AD ELEMENTI DISCRETI



SISTEMA A
INGRESSI E P
USCITE

In GENERE SI DEFINISCONO I VETTORI INGRESO E USCITA

$$U(\cdot) = \begin{vmatrix} U_1(\cdot) \\ U_2(\cdot) \\ \vdots \\ U_p(\cdot) \end{vmatrix} \quad Y(\cdot) = \begin{vmatrix} Y_1(\cdot) \\ Y_2(\cdot) \\ \vdots \\ Y_p(\cdot) \end{vmatrix}$$

PROPRIETÀ DEI SISTEMI

① SISO/MIMO (Single Input Single Output/Multi Input Multi Output)

\downarrow \downarrow
 $\dim U=1$ $\dim U=r$ CON "VERSIONE INTERMEDIA"
 $\dim Y=1$ $\dim Y=p$ SISO \Leftrightarrow MISO

② STATICO/DINAMICO STATICO \rightarrow L'USCITA DIPENDE SOLO DALLA
ENTRATA E NON DÀ UNA DEFINIZIONE $Y(\cdot) = R(U(\cdot))$

③ LINEARE/NON LINEARE LINEARE \rightarrow VALE IL PRINCIPIO DI
SOMMAZIONE DEGLI EFFETTI: LA COMBINAZIONE LINEARE DELLE CAUSE
È UGUALE ALLA COMBINAZIONE LINEARE DEGLI EFFETTI.
 $\alpha_0 Y^0(\cdot) + \dots + \alpha_1 Y^1(\cdot) + \dots + \alpha_m Y^m(\cdot) = b_0 U^0(\cdot) + b_1 U^1(\cdot) + \dots + b_m U^m(\cdot)$

④ STAZIONARIO/NON STAZIONARIO STAZIONARIO \rightarrow VALE IL PRINCIPIO
DI INSIERIMENTO CAUSA-EFFETTO, PER CIÒ VI È UN LEGAME TEMPORALE
TRA $U(t)$ E $Y(t)$ $R(U(t)+\tau) = Y(t+\tau)$

⑤ PROPRIO/NON PROPRIO PROPRIO \rightarrow VALE IL PRINCIPIO DI
CAUSALITÀ: UNA VARIAZIONE DEGLI INGRESSI IMPULSI UNA VARIAZIONE DELLE
USCITE MA NON VALE IL VICEVERSA

⑥ PARAMETRI CONCENTRATI/DISPERSE DESCRITTO DA UN NUMERO
FINITO/NON FINITO DI PARAMETRI E I PARAMETRI DIPENDONO AL PIÙ DAL TEMPO

⑦ SENZA/CON RETARDO NON C'È/L'È MASSEZIONE DEGLI
EFFETTI (N USCITA CON RETARDO: $U(\cdot) \rightarrow Y(\cdot+\tau)$)

MODELLAZIONE MATEMATICA DI UN SISTEMA

- ① MODELLAZIONE (INLESSO-USCITA) $I \rightarrow U \rightarrow D E S C R I V E$ UNA
NELL'AZIONE MATEMATICA DA U E' SENZA CONSIDERARE ALTRI
- ② MODELLAZIONE IN VARIABILI DI STATO $V_s \rightarrow$ SISTEMA VARIABILI CHE
DESCRIVONO LE COMPLICANZE (MENO) DEL SISTEMA
- Modello I_U

TEMPO CONTINUO



TEMPO DISCRETO



① ISOL

$$f(y(t), y'(t), \dots, y^{(q)}, u(t), \dots, u^m(t), t) = 0$$

MIMO

$$\begin{cases} f_1(y_1(t), \dots, y^{(q)}_1(t), u_1(t), \dots, u_{1,m_1,t}) \\ f_2(y_2(t), \dots, y^{(q)}_2(t), u_2(t), \dots, u_{2,m_2,t}) \\ \vdots \\ f_p(y_p(t), \dots, y^{(q)}_p(t), u_p(t), \dots, u_{p,m_p,t}) \end{cases}$$

① ISOL

$$f(y(k), y(k-1), \dots, y(k-n), u(k), \dots, u(k-m)) = 0$$

$$\begin{cases} f_1(y_1(k), \dots, y^{(q)}_1(k), u_1(k), \dots, u_{1,m_1,k}) \\ f_2(y_2(k), \dots, y^{(q)}_2(k), u_2(k), \dots, u_{2,m_2,k}) \\ \vdots \\ f_p(y_p(k), \dots, y^{(q)}_p(k), u_p(k), \dots, u_{p,m_p,k}) \end{cases}$$

② STATICO

$$f(u(t), y(t), t) = 0$$

NON COMPARANO LE DERIVATIVE
UN SISTEMA MIMO È STATICO SE ALMENO

② STATICO

$$f(u(k), y(k), k) = 0$$

NON COMPARANO I $k-1, \dots$

UN'EQUAZIONE È DINAMICO

③ LINEARE SISO

$$a_n y^{(n)}(t) + \dots + a_1 y'(t) + a_0 y(t) = b_0 u(t) + \dots + b_m u^m(t)$$

UN SISTEMA MIMO È NON LINEARE SE ALMENO UN'EQUAZIONE È NON LINEARE

④ STAZIONARIO

$$f(y(t), y'(t), \dots, y^{(q)}, u(t), u(t))$$

UN SISTEMA MIMO È NON STAZIONARIO SE ALMENO UN'EQUAZIONE È NON STAZIONARIA

③

$$a_n y^{(n)}(k-n) + \dots + a_1 y'(k) + a_0 y(k) = b_0 u(k) + \dots + b_m u(k-m)$$

ALMENO UN'EQUAZIONE È NON LINEARE

④

$$f(y(k), y(k-1), \dots, y(k-n), u(k), \dots, u(k-m)) = 0$$

ALMENO UN'EQUAZIONE È NON STAZIONARIA

⑤ PROPRIO A PENSARE $n \geq m$ STRETTAMENTE PROPRIO A PENSARE $n > m$

⑥ A PARAMETRI COMBINATI NELLE EQUAZIONI HANNO UN NUMERO FINITO DI ELEMENTI

ESEMPIO DISCRIBUTI: $\sum a_i u_i(t)$

⑦ CORRITARDO

$$f(y(t+\tau), \dots, y^{(q)}(t+\tau), u(t), \dots, u^m(t), t) = 0$$

IL SISTEMA È SENZA LITARDO SE $\tau = 0$

⑦ CON LITARDO

$$f(y(k+\tau), y(k-1+\tau), \dots, y(k-n+\tau), u(k), \dots, u(k-m+\tau)) = 0$$

MODELLO VS

SE O CONTINUO



DEFINIAMO IL VETTORE $X^*(t) = \begin{pmatrix} X_1(t) \\ X_2(t) \\ \vdots \\ X_p(t) \end{pmatrix}$

① M/MO

$$\begin{cases} \dot{X}_1(t) = f_1[X_1(t), \dots, X_n(t), U_1(t), \dots, U_p(t)] \\ \dot{X}_2(t) = f_2[X_1(t), \dots, X_n(t), U_1(t), \dots, U_p(t)] \\ \vdots \\ \dot{Y}_p(t) = g_p[X_1(t), \dots, X_n(t), U_1(t), \dots, U_p(t)] \end{cases}$$

EQUAZIONI DI STATO EQUAZIONI DI USCITA

$$\text{FORMA COMPATTA: } \begin{cases} \dot{X}(t) = F(X(t), U(t), t) \\ Y(t) = g(X(t), U(t), t) \end{cases}$$

② STATICO

UN SISTEMA È STATICO QUANDO LE USCITE DIPENDONO SOLO DAGLI INGRESSI E, AL PIÙ, DAL TEMPO $Y(\cdot) = g(U_1(\cdot), \dots, U_p(\cdot), \cdot)$

LE VARIABILI DI STATO NON SONO OSSERVABILI IN USCITA

③ LINEARE M/MO

$$\begin{cases} X^*(t) = A(t) \cdot X(t) + B(t) \cdot U(t) \\ Y(t) = C(t) \cdot X(t) + D(t) \cdot U(t) \end{cases}$$

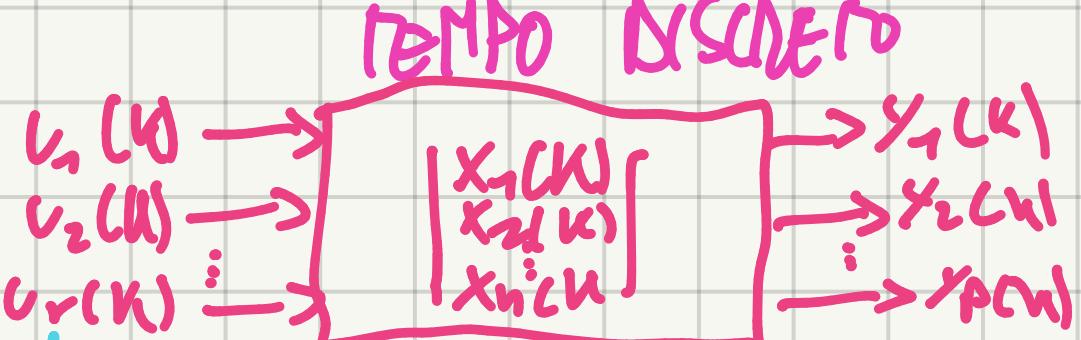
$$A(t) = \begin{pmatrix} a_{1,1}(t) & a_{1,2}(t) & \dots & a_{1,n}(t) \\ a_{2,1}(t) & a_{2,2}(t) & \dots & a_{2,n}(t) \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{n,1}(t) & a_{n,2}(t) & \dots & a_{n,n}(t) \end{pmatrix} \text{ MATRICE DEI COEFFICIENTI DI X}$$

$$C(t) = \begin{pmatrix} c_{1,1}(t) & c_{1,2}(t) & \dots & c_{1,p}(t) \\ c_{2,1}(t) & c_{2,2}(t) & \dots & c_{2,p}(t) \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ c_{p,1}(t) & c_{p,2}(t) & \dots & c_{p,p}(t) \end{pmatrix} \text{ MATRICE DEI COEFFICIENTI DI Y}$$

④ STATO CONARIO SE LE MATRICI APPRESI DEFINITE SONO DIPENDENTI DAL TEMPO

$$\begin{cases} X^*(t) = A(t) \cdot X(t) + B(t) \cdot U(t) \\ Y(t) = C(t) \cdot X(t) + D(t) \cdot U(t) \end{cases}$$

TEMPO DISCRETO



$$X^*(k) = \begin{pmatrix} X_1(k) \\ X_2(k) \\ \vdots \\ X_n(k) \end{pmatrix} \quad (\text{I.E. DESCRITTI CON VALORI } X_i)$$

① M/MO

$$\begin{cases} X_1(k+1) = f_1[X_1(k), \dots, X_n(k), U_1(k), \dots, U_p(k)] \\ X_2(k+1) = f_2[X_1(k), \dots, X_n(k), U_1(k), \dots, U_p(k)] \\ \vdots \\ Y_p(k) = g_p[X_1(k), \dots, X_n(k), U_1(k), \dots, U_p(k)] \end{cases}$$

EQUAZIONI DI STATO EQUAZIONI DI USCITA

③ LINEARE M/MO

$$\begin{cases} X^*(k+1) = A(k) \cdot X(k) + B(k) \cdot U(k) \\ Y(k) = C(k) \cdot X(k) + D(k) \cdot U(k) \end{cases}$$

$$Y(k) = C(k) \cdot X(k) + D(k) \cdot U(k)$$

$$B(k) = \begin{pmatrix} b_{1,1}(k) & b_{1,2}(k) & \dots & b_{1,r}(k) \\ b_{2,1}(k) & b_{2,2}(k) & \dots & b_{2,r}(k) \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ b_{n,1}(k) & b_{n,2}(k) & \dots & b_{n,r}(k) \end{pmatrix} \text{ MATRICE DEI COEFFICIENTI DI U}$$

$$D(k) = \begin{pmatrix} d_{1,1}(k) & d_{1,2}(k) & \dots & d_{1,r}(k) \\ d_{2,1}(k) & d_{2,2}(k) & \dots & d_{2,r}(k) \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ d_{p,1}(k) & d_{p,2}(k) & \dots & d_{p,r}(k) \end{pmatrix} \text{ MATRICE DEI COEFFICIENTI DI U}$$

DEFINITE NON DIPENDENTI DAL TEMPO

$$\begin{cases} X^*(k+1) = A \cdot X(k) + B \cdot U(k) \\ Y(k) = C \cdot X(k) + D \cdot U(k) \end{cases}$$

$$Y(k) = C \cdot X(k) + D \cdot U(k)$$

5 PROPRIO

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

È GIÀ PROPRIO
SE $y(\cdot) = g(x(\cdot), \cdot)$ È STRETTAMENTE PROPRIO

6 A PARAMETRI CONCENTRATI SE $u_r(\cdot), y_p(\cdot)$ SONO
TAU CHE P,V NUMBERI FINITI

7 CON/SENZA RINARDO

$$\begin{cases} x^*(t) = f(x(t), u(t-\tau), t) \\ y(t) = g(x(t), u(t-\tau), t) \end{cases}$$

MISURA SENZA RINARDO NEL CASO IN CUI $\tau=0$

5 PROPRIO

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

È GIÀ PROPRIO

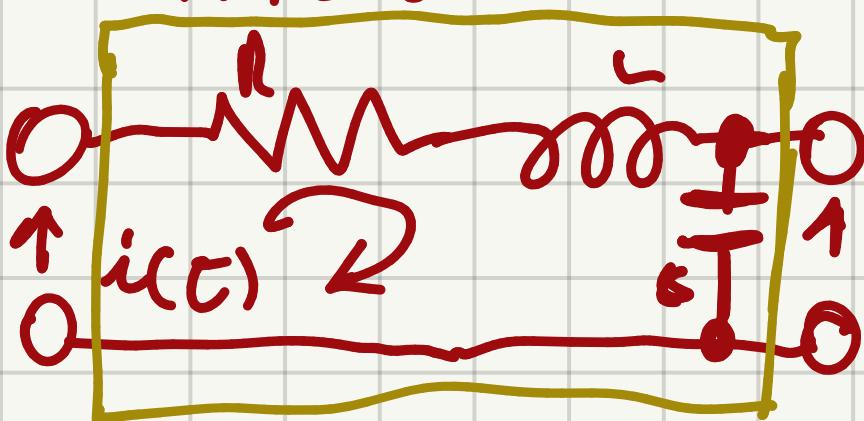
SE $y(\cdot) = g(x(\cdot), \cdot)$ È STRETTAMENTE PROPRIO

7 CON/SENZA RINARDO

$$\begin{cases} x^*(k+1) = f(x(k), x(k-\tau), k) \\ y(k) = g(x(k), x(k-\tau), k) \end{cases}$$

ALCUNI ESEMPI

1 PRENDIAMO UN CIRCUITO RLC A TEMPO CONTINUO E
ACCADRÀNE UN MODELLO PER MA IN VS E Poi IN IU



$$v_i(t) \rightarrow \sum \rightarrow \theta_o(t)$$

$$V_R(t) = R \cdot i(t)$$

$$\theta_L(t) = L \cdot \frac{di(t)}{dt}$$

$$V_C(t) = ? \quad i_c(t) = C \cdot \frac{d\theta(t)}{dt}$$

$$V(t) = V_R(t) + \theta_L(t) + \theta_C(t)$$

$$\begin{cases} v(t) = R \cdot i(t) + L \cdot \frac{di(t)}{dt} + v_c(t) \\ i(t) = C \cdot \frac{dv_c(t)}{dt} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \frac{di(t)}{dt} = v(t) - \frac{R}{L} i(t) - \frac{1}{L} v_c(t) \\ \frac{dv_c(t)}{dt} = -\frac{1}{C} i(t) \end{cases}$$

$$x(t) = \begin{bmatrix} i(t) \\ v_c(t) \end{bmatrix} \quad u(t) = \begin{bmatrix} v(t) \end{bmatrix} \quad y(t) = \begin{bmatrix} v_c(t) \end{bmatrix}$$

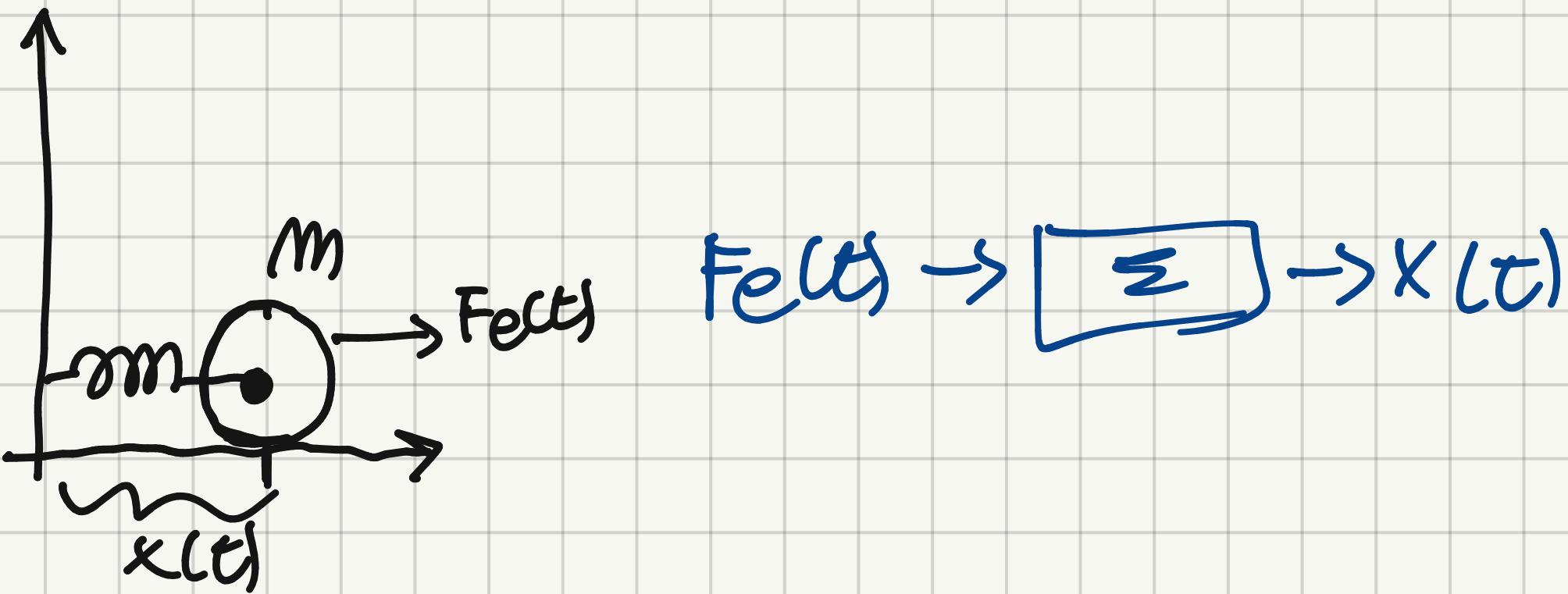
$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = v(t) - \frac{R}{L} x_1(t) - \frac{1}{L} x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = \frac{1}{C} x_1(t) \\ y(t) = x_2(t) \end{cases}$$

$$\dot{y}(t) = \frac{1}{C} x_1(t) \Rightarrow x_1(t) = C y'(t) \quad \dot{x}_1(t) = C y''(t)$$

$$\rightarrow C y''(t) + \frac{R}{L} C y'(t) + \frac{1}{L} y(t) = v(t)$$

- ① STATICO
- ② DINAMICO
- ③ UNIVALE
- ④ STAZIONARIO
- ⑤ STABILIMENTO PROPRIO
- ⑥ A PARAMETRI COMBINATI
- ⑦ SEMA DIMINU

② UNA MASSA m È VINCAGLIATA A UN PARETE DA UNA MOLLA DI COSTANTE ELASTICA k . DETERMINARE $x(t)$ E LE MATRICI A, B, C, D



$$F_e(t) - kx(t) = m x''(t)$$

$$F_e(t) - kx(t) = m \ddot{x}(t)$$

$$X(t) = \begin{bmatrix} x(t) \\ v(t) \end{bmatrix}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} x_1'(t) = x_2(t) \\ x_2'(t) = -\frac{1}{m} k x_1(t) + \frac{1}{m} U(t) \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} x_1'(t) = x_2(t) \\ x_2'(t) = -\frac{1}{m} k x_1(t) + \frac{1}{m} U(t) \\ y(t) = x_1(t) \end{array} \right.$$

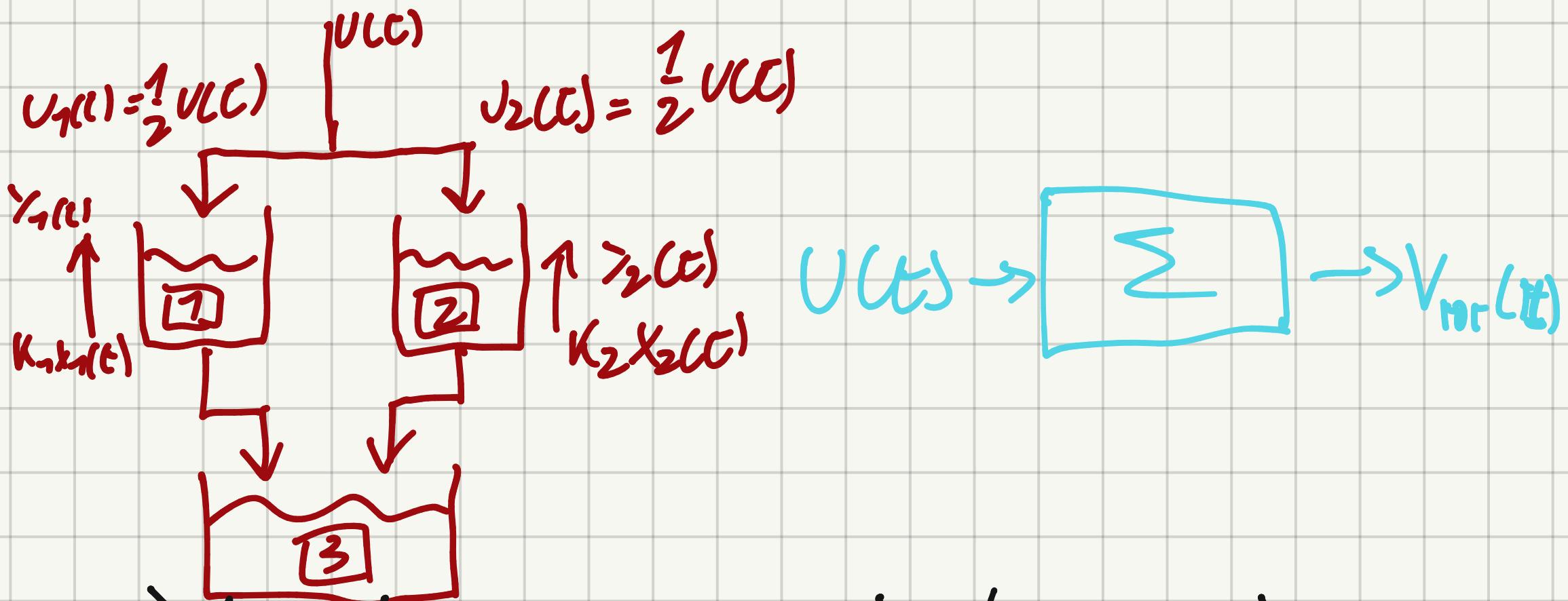
$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k}{m} & \frac{1}{m} \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1/m \end{bmatrix}$$

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

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

③ PRENDIAMO 3 SERVATORI UGUALI CON POMATA D'
 INGRESSO V_{CC} CHE SI DIVIDE IN 2 PARTI UGUALI PER
 ALIMENTARE I SERVATORI 1 E 2. COME VADANO I
 VALORI DEI 3 SERVATORI?



$$V_1(t) = A_1 x_1(t) \quad V_2(t) = A_2 x_2(t) \quad V_3 = A_3 x_3(t)$$

$$\rightarrow \begin{cases} V_1(t) = A x_1(t) \\ V_2(t) = A x_2(t) \\ V_3(t) = A x_3(t) \end{cases}$$

$$L(t) = \int_{t_0}^t v(\tau) d\tau = \int_{t_0}^t \frac{\text{POMATA}(\tau)}{A} d\tau \Rightarrow$$

$$\begin{cases} x_1(t) = x_1(t_0) + \int_{t_0}^t \frac{1}{2A} V(\tau) d\tau - \int_{t_0}^t \frac{K_1 x_1(\tau)}{A} d\tau \\ x_2(t) = x_2(t_0) + \int_{t_0}^t \frac{1}{2A} V(\tau) d\tau - \int_{t_0}^t \frac{K_2 x_2(\tau)}{A} d\tau \\ x_3(t) = x_3(t_0) + \int_{t_0}^t \frac{1}{2A} V(\tau) d\tau - \int_{t_0}^t \frac{K_3 x_3(\tau)}{A} d\tau \end{cases}$$

$$v(t) = A x_1(t) + A x_2(t) + A x_3(t)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \dot{x}_1(t) = 0 + \frac{1}{2A} V(t) - \frac{k_1}{A} x_1(t) \\ \dot{x}_2(t) = 0 + \frac{1}{2A} V(t) - \frac{k_2}{A} x_2(t) \\ \dot{x}_3(t) = 0 + \frac{1}{2A} V(t) - \frac{k_3}{A} x_3(t) \end{array} \right. \quad x(t) = A x_1(t) + A x_2(t) + A x_3(t)$$

④ MODELLO PNEA-PREDATORE! INDICHIAMO CON $X_1(t)$

IL NUMERO DI PREDE AL TEMPO t È $X_1(t)$ IL NUMERO DI
PREDATORI AL TEMPO t . COME MENGUSCO?

a: MASSO DI CRESCITA X_1 b: MASSO DI DECRESCITA

b: RIDUZIONE DI X_1 CON UMANIZIONE X_2

(: AUMENTO DI X_2 CON UMANIZIONE X_1

SOCO PREDE

$$X_1'(t) = \alpha X_1(t) \rightarrow \frac{dx_1(t)}{dt} = \alpha x_1(t) \rightarrow \int_{t_0}^t \frac{1}{x_1(t)} dt = \int_{t_0}^t \alpha dt$$

$$l_1(x_1(t)) - l_1(x_1(t_0)) = \alpha(t - t_0)$$

$$\rightarrow \frac{l_1(x_1(t))}{l_1(x_1(t_0))} = e^{\alpha(t-t_0)} \Rightarrow x_1(t) = x_1(t_0) e^{\alpha(t-t_0)}$$

$$\text{ANALOGAMMENTE } x_2'(t) = -d x_2(t) + c x_1(t) x_2(t) \rightarrow x_2(t) = x_2(t_0) e^{-d(t-t_0) + c x_1(t_0) (t-t_0)}$$

INIZIAZIONE

$$\left\{ \begin{array}{l} x_1'(t) = \alpha x_1(t) - b x_1(t) x_2(t) \\ x_2'(t) = -d x_2(t) + c x_1(t) x_2(t) \\ x_1(t_0) = x_1(t_0) = x_1(t_0) e^{\alpha(t-t_0)} \\ x_2(t_0) = x_2(t_0) = x_2(t_0) e^{-d(t-t_0)} \end{array} \right.$$

MODELLO IV: ANALISI NEL DOMINIO DEL TEMPO ($\Gamma = \mathbb{R}$)

PER SEMPLICITÀ, ANALIZZIAMO IL CASO SISO

$h[y(t), y'(t), \dots, y''(t), u(t), u'(t), \dots, u^m(t), t] = 0$ E POMANDO CE

SI: GUENTI (POIESI):

- MORE LE CONDIZIONI INIZIALI $y(t_0), y'(t_0), \dots, y''(t_0)$
- SISTEMA LINEARE
- SISTEMA STAZIONARIO $\forall t > t_0$
- SISTEMA PROPRIO

$$\rightarrow a_n y^n(t) + \dots + a_1 y'(t) + a_0 y(t) = b_0 u(t) + b_1 u'(t) + \dots + b_m u^m(t)$$

$y(t)$? È CHIARO CHE LA RISPOSTA DEL SISTEMA

DIPENDE DA CAUSE ESTERNE $u(t)$ E CAUSE INTERNE, OSSIA

LE COMBUSTIONI INIZIALI \Rightarrow PER LA UNDARIMA, LA SOMMA

DEGLI NE RISPOSTE RESTRIZIONE LA $y(t)$

$y(t) = y_e(t) + y_p(t)$ RISPOSTA LIBERA + RISPOSTA FORZATA

RISPOSTA LIBERA

$u(t) = 0$, MORE CONDIZIONI INIZIALI

$$a_n y^n(t) + \dots + a_1 y'(t) + a_0 y(t) = 0$$

RISOLVIMENTO DELL'EQUAZIONE DIFFERENZIALE MEDIANO:

IL POLINOMIO CARATTERISTICO $P(\lambda)$ È QUINDI EQUAZIONE CARATTERISTICA $P(\lambda) = 0$

$$a_n \lambda^n + \dots + a_1 \lambda + a_0 = 0 \Rightarrow \text{SI OTTENGONO } r \text{ RADICI}$$

DI MOLTE PUBBLICHE ALGEBRICA $\gamma_i = 1, \dots, r \quad r \leq n$

$$\sum_{i=1}^r \gamma_i = n$$

ASSOCIAMO AD Ogni RADICE IL RISPETTIVO MOLTO NATURALE,

MODO CARATTERISTICO DEL SISTEMA CHE NON PUÒ VARIARE. IL

SISTEMA AUNÀ N MODI

RADICI REALI

$$\gamma_i = 1 \rightarrow C^0 e^{1t} = C_1(t)$$

$$\gamma_i = 2 \rightarrow C^1 e^{2t} = C_2(t)$$

;

$$\text{VERNEMO } \gamma_i \rightarrow C^{\gamma_i-1} e^{\gamma_i t} = C_n(t)$$

CELEBRIAMO LA COMBINAZIONE LINEARE DEI MODI E, DAUE CONDIZIONI INIZIALI DATE, DETERMINIAMO LA Y(t).

ESEMPIO: DETERMINARE LA Y(t) DI $3y^{IV}(t) + 2Ly''(t) +$

$$4S y'''(t) + 3gy''(t) + 12y(t) = 5U(t) + 7U'(t) + 9U''(t)$$

SAPEMMO CHE $X(0) = X'(0) = X''(0) = X'''(0) = 1$

$$P(\lambda) = 0 \rightarrow 3\lambda^4 + 21\lambda^3 + 45\lambda^2 + 39\lambda + 12 = 0$$

$$\hookrightarrow 3(\lambda+1)^3(\lambda+4)=0$$

• $\lambda_1 = -1 \quad \zeta_1 = 3 \quad e^{-t}, te^{-t}, t^2e^{-t}$
 • $\lambda_2 = -4 \quad \zeta_2 = 1 \quad e^{-4t}$

$$C(t) = A_{1,0} e^{-t} + A_{1,1} t e^{-t} + A_{1,2} t^2 e^{-t} + A_2 e^{-4t}$$

$$C'(t) = -A_{1,0} e^{-t} + A_{1,1} e^{-t} - A_{1,1} t e^{-t} + 2A_{1,2} t e^{-t} - A_{1,2} t^2 e^{-t} - 4A_2 e^{-4t}$$

$$C''(t) = A_{1,0} e^{-t} - 2A_{1,1} e^{-t} + A_{1,1} t e^{-t} + 2A_{1,2} t e^{-t} - 4A_{1,2} t^2 e^{-t} + A_{1,2} t^3 e^{-t} + 16A_2 e^{-4t}$$

$$C'''(t) = -A_{1,0} e^{-t} + 3A_{1,1} e^{-t} - A_{1,1} t e^{-t} - 6A_{1,2} t e^{-t} + 6A_{1,2} t^2 e^{-t} + A_{1,2} t^3 e^{-t} - 64A_2 e^{-4t}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} A_{1,0} + A_{1,2} + A_2 = 0 \\ A_{1,0} + A_{1,1} - 4A_2 = 0 \end{array} \right.$$

$$A_{1,0} - 2A_{1,1} + 2A_{1,2} + 16A_2 = 0$$

$$-A_{1,0} + 3A_{1,1} - 6A_{1,2} - 64A_2 = 1$$

$$A_{1,0} = -\frac{1}{15} \quad A_{1,1} = -\frac{1}{5} \quad A_{1,2} = \frac{1}{10} \quad A_2 = -\frac{1}{30}$$

$$\rightarrow Y_\ell(t) = -\frac{1}{15} e^{-t} - \frac{1}{5} t e^{-t} + \frac{1}{10} t^2 e^{-t} - \frac{1}{30} e^{-4t}$$

RADICU COMPLEXE

RÉSOLU DEAU

$$P(\lambda) = 0 \quad \left\{ \begin{array}{l} \rightarrow \lambda_\ell \in \mathbb{C} (\ell), \quad \lambda_\ell^* \in \mathbb{C} (\lambda_\ell^* = \lambda_\ell) \quad \ell = 1, \dots, 5 \\ \text{LS RADICU COMPLEXE CONJUGATE} \end{array} \right.$$

$$\rightarrow \operatorname{Re}[\lambda_\ell] + i \operatorname{Im}[\lambda_\ell]$$

$$\begin{aligned} \gamma_i \in \text{PLL}(X_i) &\rightarrow \left\{ \begin{array}{l} e^{\gamma_{i,t}} \\ t^{\gamma_{i,t}} e^{\gamma_{i,t}} \end{array} \right. \\ e^{\gamma_{i,t}(t)} = e^{\text{Re}[\gamma_{i,t}] + i \text{Im}[\gamma_{i,t}]} &= e^{\text{Re}[\gamma_{i,t}]} \cdot e^{i \text{Im}[\gamma_{i,t}]} = \\ &= e^{\text{det} \gamma_{i,t}} - e^{\text{det} \gamma_{i,t}} (\cos(w_i t) + i \sin(w_i t)) = e^{\text{det} \gamma_{i,t}} \cos(w_i t) \end{aligned}$$

$$y_i e^{\text{det} \gamma_{i,t}} \sin(w_i t)$$

$$\begin{aligned} \gamma_i, \gamma_i^* \in \{ \gamma_i^* = \gamma_i \} &\rightarrow \left\{ \begin{array}{l} e^{\gamma_{i,t}} \cdot e^{\gamma_{i,t}^*} \\ t^{\gamma_{i,t}} e^{\gamma_{i,t}} , t^{\gamma_{i,t}^*} e^{\gamma_{i,t}^*} \end{array} \right. \\ \Rightarrow \begin{cases} e^{\gamma_{i,t}(t)} = e^{\text{det} \gamma_{i,t}} \cos(w_i t) + i e^{\text{det} \gamma_{i,t}} \sin(w_i t) \\ e^{\gamma_{i,t}^*(t)} = e^{\text{det} \gamma_{i,t}^*} \cos(w_i t) - i e^{\text{det} \gamma_{i,t}^*} \sin(w_i t) \end{cases} \end{aligned}$$

$$C(t) = \sum_{i=1}^n C_{Y_i}(t) + \sum_{\ell=1}^s C_{X_\ell}(t) + \sum_{\ell=2}^s C_{X_\ell^*}(t) = \sum_{i=1}^R C_{Y_i}(t) + \sum_{\ell=1}^s (C_{X_\ell}(t) + C_{X_\ell^*}(t))$$

POSSIAMO SCRIVERE LA COMBINAZIONE $C_{X_\ell}(t) + C_{X_\ell^*}(t)$

IN TRE MODI DIVERSI CONSEGAMI MA VEDO:

$$\textcircled{1} \sum_{n=0}^{k_{\ell}-1} t^n [A_{\ell,n} e^{\gamma_{\ell,t}} + A_{\ell,n}^* e^{\gamma_{\ell,t}^*}]$$

$$\textcircled{2} \sum_{n=0}^{k_{\ell}-1} t^n [B_{\ell,n} e^{\gamma_{\ell,t}} \cos(w_\ell t) + C_{\ell,n} e^{\gamma_{\ell,t}} \sin(w_\ell t)]$$

$$\textcircled{3} \sum_{n=0}^{k_{\ell}-1} t^n [M_{\ell,n} e^{\gamma_{\ell,t}} \cos(w_\ell t + \Phi_{\ell,w})]$$

INSERIAMO CON $V_{e,n} + iV_{o,n}$ LE COORDINATE DI UN PUNTO NSL

PIANO DI GAUSS $\Rightarrow A_{\ell,n} = V_{e,n} + iV_{o,n}, A_{\ell,n}^* = V_{e,n} - iV_{o,n}$

① → ②

$$A_{e_{IK}} e^{j\omega_e t} + A_{e_{IK}}^* e^{j\omega_e^* t} = (V_{e_{IK}} + iV_{e_{IK}}) e^{j\omega_e t} +$$

$$(V_{e_{IK}} - iV_{e_{IK}}) e^{-j\omega_e t} = (V_{e_{IK}} + iV_{e_{IK}}) e^{j\omega_e^* t} +$$

$$(V_{e_{IK}} - iV_{e_{IK}}) e^{-j\omega_e t} \cdot e^{j\omega_e t} = (V_{e_{IK}} + iV_{e_{IK}}) e^{j\omega_e t} [\cos(\omega_e t) + j \sin(\omega_e t)]$$

$$+ (V_{e_{IK}} - iV_{e_{IK}}) e^{j\omega_e t} [\cos(\omega_e t) - j \sin(\omega_e t)] = e^{j\omega_e t} [V_{e_{IK}} \cos(\omega_e t) +$$

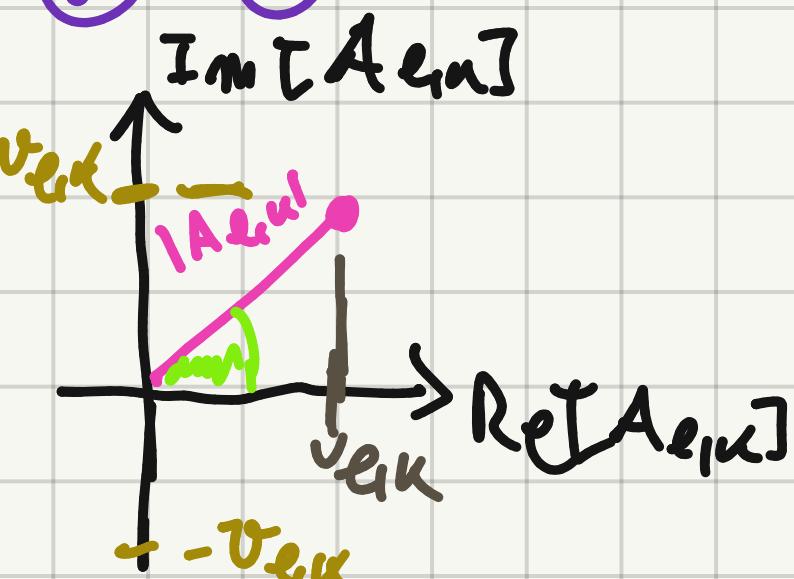
$$+ i(V_{e_{IK}} \cos(\omega_e t) + iV_{e_{IK}} \sin(\omega_e t)) - V_{e_{IK}} \sin(\omega_e t) + V_{e_{IK}} \cos(\omega_e t) -$$

$$- iV_{e_{IK}} \cos(\omega_e t) - i(V_{e_{IK}} \sin(\omega_e t)) - V_{e_{IK}} \sin(\omega_e t)] =$$

$$= e^{j\omega_e t} [2V_{e_{IK}} \cos(\omega_e t) - 2V_{e_{IK}} \sin(\omega_e t)]$$

$$= e^{j\omega_e t} [B_{e_{IK}} \cos(\omega_e t) - C_{e_{IK}} \sin(\omega_e t)]$$

① → ③



$$\theta_{e_{IK}} = \arctan\left(\frac{V_{e_{IK}}}{V_{e_{IK}}}\right) \text{ DAB TIR2}$$

$$A_{e_{IK}} e^{j\omega_e t} + A_{e_{IK}}^* e^{j\omega_e^* t} ?$$

$$|A_{e_{IK}}| = \sqrt{V_{e_{IK}}^2 + V_{e_{IK}}^2}$$

$$|A_{e_{IK}}^*| = \sqrt{V_{e_{IK}}^2 + (-V_{e_{IK}})^2}$$

$$A_{e,n} = V_{e,n} + iV_{e,d} = |A_{e,n}| \cos(\bar{\Phi}_{e,n}) + i|A_{e,n}| \sin(\bar{\Phi}_{e,n}) =$$

$$= |A_{e,n}| (-\cos(\bar{\Phi}_{e,n}) + i \sin(\bar{\Phi}_{e,n})) = |A_{e,n}| \cdot e^{i\bar{\Phi}_{e,n}}$$

$$A_{e,n}^* = V_{e,n} - iV_{e,d} = |A_{e,n}| \cos(\bar{\Phi}_{e,n}) - i|A_{e,n}| \sin(\bar{\Phi}_{e,n}) =$$

$$= |A_{e,n}| (\cos(\bar{\Phi}_{e,n}) - i \sin(\bar{\Phi}_{e,n})) = |A_{e,n}| \cdot e^{-i\bar{\Phi}_{e,n}}$$

$$A_{e,m} e^{i\omega_e t} + A_{e,n}^* e^{2\omega_e t} = |A_{e,n}| \cdot e^{i\bar{\Phi}_{e,n}} \cdot e^{i\omega_e t} + |A_{e,n}| \cdot e^{-i\bar{\Phi}_{e,n}} \cdot e^{2\omega_e t}$$

$$= |A_{e,n}| \cdot e^{i\bar{\Phi}_{e,n}} \cdot e^{i\omega_e t} + |A_{e,n}| \cdot e^{-i\bar{\Phi}_{e,n}} \cdot e^{i\omega_e t} =$$

$$= |A_{e,n}| e^{i\bar{\Phi}_{e,n}} \cdot e^{i\omega_e t} + |A_{e,n}| e^{-i\bar{\Phi}_{e,n}} \cdot e^{i\omega_e t} = \text{BEI COMPLEX}$$

$$= 2|A_{e,n}| \cdot e^{i\omega_e t} \cdot \left[e^{i(\omega_e t + \bar{\Phi}_{e,n})} + e^{-i(\omega_e t + \bar{\Phi}_{e,n})} \right] = \text{DALLE PHASIERUNG}$$

$$= 2|A_{e,n}| \cdot e^{i\omega_e t} \cos(\omega_e t + \bar{\Phi}_{e,n})$$

$$= M_{e,n} e^{i\omega_e t} \cos(\omega_e t + \bar{\Phi}_{e,n})$$

② \rightarrow L

$$B_{e,n} e^{i\omega_e t} \cos(\omega_e t) + C_{e,n} e^{i\omega_e t} \sin(\omega_e t)$$

$$V_{e,n} = (A_{e,n} \cos(\bar{\Phi}_{e,n})) = \frac{M_{e,n}}{2} \cos(\bar{\Phi}_{e,n}) \Rightarrow$$

$$B_{e,n} = M_{e,n} \cos(\bar{\Phi}_{e,n}) \Rightarrow V_{e,n} = \frac{B_{e,n}}{2}$$

$$V_{e,n} = |A_{e,n}| \sin(\bar{\Phi}_{e,n}) = \frac{M_{e,n}}{2} \sin(\bar{\Phi}_{e,n}) \Rightarrow$$

$$C_{e,n} = M_{e,n} \sin(\bar{\Phi}_{e,n}) \Rightarrow V_{e,n} = \frac{C_{e,n}}{2}$$

$$A_{e,n} = |A_{e,n}| e^{i\bar{\Phi}_{e,n}} = \frac{M}{2} e^{i\bar{\Phi}_{e,n}} = V_{en} + iV_{en} = \frac{B_{en}}{2} + i\frac{C_{en}}{2}$$

$$A_{e,n}^* = |A_{e,n}| e^{i\bar{\Phi}_{e,n}} = \frac{M}{2} e^{-i\bar{\Phi}_{e,n}} = V_{en} - iV_{en} = \frac{B_{en}}{2} - i\frac{C_{en}}{2}$$

③ → ①

$$M_{e,n} e^{i\det \cos(\omega_e t + \bar{\Phi}_{e,n})}$$

$$A_{e,k} = |A_{e,n}| e^{i\bar{\Phi}_{e,k}} = \frac{M_{e,n}}{2} e^{i\bar{\Phi}_{e,k}}; A_{e,k}^* = |A_{e,n}| e^{-i\bar{\Phi}_{e,k}} = \frac{M_{e,n}}{2} e^{-i\bar{\Phi}_{e,k}}$$

② → ③

$$B_{ek} e^{i\det \cos(\omega_k t) + C_{ek} e^{i\det \sin(\omega_k t)} \rightarrow M_{e,n} e^{i\det \cos(\omega_k t + \bar{\Phi}_{ek})}}$$

$$B_{en} = 2V_{en} = M_{e,n} \cos(\bar{\Phi}_{en})$$

$$C_{ek} = 2V_{ek} = -M_{e,n} \sin(\bar{\Phi}_{en})$$

$$\rightarrow M_{e,n} = 2|A_{e,n}| = 2\sqrt{V_{en}^2 + V_{ek}^2} = 2\sqrt{\left(\frac{B_{en}}{2}\right)^2 + \left(\frac{C_{ek}}{2}\right)^2} = \\ = \sqrt{B_{en}^2 + C_{ek}^2}$$

$$\bar{\Phi}_{en} = \arctan\left(\frac{V_{ek}}{V_{en}}\right) = \arctan\left(\frac{-\frac{C_{ek}}{2}}{\frac{B_{en}}{2}}\right) = \arctan\left(-\frac{C_{ek}}{B_{en}}\right)$$

TABELL MASSUMMVA

	1	2	3
DA	$A_{e,n} = V_{en} + iV_{en}$ $A_{e,n}^* = V_{en} - iV_{en}$	B_{ek} C_{ek}	$M_{e,n}$ $\bar{\Phi}_{en}$
1	$A_{e,n} = V_{en} + iV_{en}$ $A_{e,n}^* = V_{en} - iV_{en}$	$B_{ek} = 2V_{ek}$ $C_{ek} = -2V_{ek}$	$M_{e,n} = \sqrt{V_{en}^2 + V_{ek}^2}$ $\bar{\Phi}_{en} = \arctan\left(\frac{V_{ek}}{V_{en}}\right)$
2	B_{ek} C_{ek}	$A_{e,n} = \frac{B_{en}}{2} - i\frac{C_{ek}}{2}$ $A_{e,n}^* = \frac{B_{en}}{2} + i\frac{C_{ek}}{2}$	
3	$M_{e,n}$ $\bar{\Phi}_{en}$	$A_{e,n} = \frac{M_{e,n}}{2} \cdot e^{i\bar{\Phi}_{en}}$ $A_{e,n}^* = \frac{M_{e,n}}{2} \cdot e^{-i\bar{\Phi}_{en}}$	$B_{ek} = M_{e,n} \cos(\bar{\Phi}_{en})$ $C_{ek} = -M_{e,n} \sin(\bar{\Phi}_{en})$