Appunti di Sistemi Dinamici

Andrea Starrantino
18 ottobre 2025

Indice

1	Alge	bra lineare	3
	1.1	Spazi vettoriali	3
		1.1.1 Esempio	4
	1.2	Matrici	4
		1.2.1 Esempio matrice complementi	4
		1.2.2 Esempio matrice inversa	4
	1.3	Determinante	5
		1.3.1 Esempio	5
	1.4	Sistemi lineari	5
		1.4.1 Esercizio	6
	1.5	Autovalori e autovettori	6
		1.5.1 Esempio	6
	1.6	Jordan	7
	1.7	Equazioni differenziali	8
			8
			8
			8
		·	9
2	Intr		0
	2.1	Notazione	0
3	Sict	emi lineari 1	0
•			
	3.1	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari	0
		Sistemi a tempo continuo lineari stazionari	0
		Sistemi a tempo continuo lineari stazionari	0 1 2
		Sistemi a tempo continuo lineari stazionari	0 1 2 2
		Sistemi a tempo continuo lineari stazionari	0 1 2 2
		Sistemi a tempo continuo lineari stazionari 1 3.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore 1 3.1.2 Modello implicito 1 3.1.3 Modello esplicito 1 3.1.4 Risposta libera e forzata 1 3.1.5 Ipotesi di linearità 1	0 1 2 2 2 2
		Sistemi a tempo continuo lineari stazionari 1 3.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore 1 3.1.2 Modello implicito 1 3.1.3 Modello esplicito 1 3.1.4 Risposta libera e forzata 1 3.1.5 Ipotesi di linearità 1 3.1.6 Ipotesi di stazionarietà 1	0 1 2 2 2 2 3
	3.1	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari 1 3.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore 1 3.1.2 Modello implicito 1 3.1.3 Modello esplicito 1 3.1.4 Risposta libera e forzata 1 3.1.5 Ipotesi di linearità 1 3.1.6 Ipotesi di stazionarietà 1 3.1.7 Forma generale 1	0 1 2 2 2 2 3 3
		Sistemi a tempo continuo lineari stazionari 3.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore 3.1.2 Modello implicito 3.1.3 Modello esplicito 1.3.1.4 Risposta libera e forzata 3.1.5 Ipotesi di linearità 3.1.6 Ipotesi di stazionarietà 3.1.7 Forma generale Sistemi a tempo discreto 1.3.1.3 Sistemi a tempo discreto 1.3.1.4 Risposta libera e forzata 1.3.1.5 Ipotesi di stazionarietà 1.3.1.6 Ipotesi di stazionarietà 1.3.1.7 Forma generale 1.3.1.7 Forma generale	0 1 2 2 2 2 3 3 4
	3.1	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari 3.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore 3.1.2 Modello implicito 1.3.1.3 Modello esplicito 1.3.1.4 Risposta libera e forzata 1.3.1.5 Ipotesi di linearità 1.3.1.6 Ipotesi di stazionarietà 1.3.1.7 Forma generale 1.5 Sistemi a tempo discreto 1.5 Modello implicito 1.5 Modello implicito	0 1 2 2 2 2 3 3 4 4
	3.1 3.2 3.3	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari 3.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore 3.1.2 Modello implicito 3.1.3 Modello esplicito 3.1.4 Risposta libera e forzata 3.1.5 Ipotesi di linearità 3.1.6 Ipotesi di stazionarietà 3.1.7 Forma generale Sistemi a tempo discreto 1 3.2.1 Modello implicito Evoluzione libera 1	0 1 2 2 2 3 3 4 4 5
	3.1	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari13.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore13.1.2 Modello implicito13.1.3 Modello esplicito13.1.4 Risposta libera e forzata13.1.5 Ipotesi di linearità13.1.6 Ipotesi di stazionarietà13.1.7 Forma generale1Sistemi a tempo discreto13.2.1 Modello implicito1Evoluzione libera1Cambio coordinate del sistema1	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
	3.1 3.2 3.3	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari 3.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore 3.1.2 Modello implicito 1.3.1.3 Modello esplicito 3.1.4 Risposta libera e forzata 3.1.5 Ipotesi di linearità 3.1.6 Ipotesi di stazionarietà 3.1.7 Forma generale Sistemi a tempo discreto 3.2.1 Modello implicito 1 Evoluzione libera Cambio coordinate del sistema 3.4.1 Autovalori complessi 1	0 1 2 2 2 2 3 3 4 4 5 6 8
	3.1 3.2 3.3	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari1 $3.1.1$ Sistema Massa-Molla-Smorzatore1 $3.1.2$ Modello implicito1 $3.1.3$ Modello esplicito1 $3.1.4$ Risposta libera e forzata1 $3.1.5$ Ipotesi di linearità1 $3.1.6$ Ipotesi di stazionarietà1 $3.1.7$ Forma generale1Sistemi a tempo discreto1 $3.2.1$ Modello implicito1Evoluzione libera1Cambio coordinate del sistema1 $3.4.1$ Autovalori complessi1 $3.4.2$ Cambio di base da $\mathbb C$ a $\mathbb R$ 1	0 1 2 2 2 2 3 3 4 4 5 6 8 9
	3.1 3.2 3.3	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari1 $3.1.1$ Sistema Massa-Molla-Smorzatore1 $3.1.2$ Modello implicito1 $3.1.3$ Modello esplicito1 $3.1.4$ Risposta libera e forzata1 $3.1.5$ Ipotesi di linearità1 $3.1.6$ Ipotesi di stazionarietà1 $3.1.7$ Forma generale1Sistemi a tempo discreto1 $3.2.1$ Modello implicito1Evoluzione libera1Cambio coordinate del sistema1 $3.4.1$ Autovalori complessi1 $3.4.2$ Cambio di base da $\mathbb C$ a $\mathbb R$ 1 $3.4.3$ Autovalori misti1	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
	3.1 3.2 3.3	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari1 $3.1.1$ Sistema Massa-Molla-Smorzatore1 $3.1.2$ Modello implicito1 $3.1.3$ Modello esplicito1 $3.1.4$ Risposta libera e forzata1 $3.1.5$ Ipotesi di linearità1 $3.1.6$ Ipotesi di stazionarietà1 $3.1.7$ Forma generale1Sistemi a tempo discreto1 $3.2.1$ Modello implicito1Evoluzione libera1Cambio coordinate del sistema1 $3.4.1$ Autovalori complessi1 $3.4.2$ Cambio di base da $\mathbb C$ a $\mathbb R$ 1 $3.4.3$ Autovalori misti1 $3.4.4$ Moti aperiodici e pseudoperiodici2	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
	3.1 3.2 3.3 3.4	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari1 $3.1.1$ Sistema Massa-Molla-Smorzatore1 $3.1.2$ Modello implicito1 $3.1.3$ Modello esplicito1 $3.1.4$ Risposta libera e forzata1 $3.1.5$ Ipotesi di linearità1 $3.1.6$ Ipotesi di stazionarietà1 $3.1.7$ Forma generale1Sistemi a tempo discreto1 $3.2.1$ Modello implicito1Evoluzione libera1Cambio coordinate del sistema1 $3.4.1$ Autovalori complessi1 $3.4.2$ Cambio di base da $\mathbb C$ a $\mathbb R$ 1 $3.4.3$ Autovalori misti1 $3.4.4$ Moti aperiodici e pseudoperiodici2 $3.4.5$ Tempo discreto2	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
	3.1 3.2 3.3	Sistemi a tempo continuo lineari stazionari1 $3.1.1$ Sistema Massa-Molla-Smorzatore1 $3.1.2$ Modello implicito1 $3.1.3$ Modello esplicito1 $3.1.4$ Risposta libera e forzata1 $3.1.5$ Ipotesi di linearità1 $3.1.6$ Ipotesi di stazionarietà1 $3.1.7$ Forma generale1Sistemi a tempo discreto1 $3.2.1$ Modello implicito1Evoluzione libera1Cambio coordinate del sistema1 $3.4.1$ Autovalori complessi1 $3.4.2$ Cambio di base da $\mathbb C$ a $\mathbb R$ 1 $3.4.3$ Autovalori misti1 $3.4.4$ Moti aperiodici e pseudoperiodici2 $3.4.5$ Tempo discreto2	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$

1 Algebra lineare

Ripasso di algebra lineare estratto dal test di autovalutazione.

1.1 Spazi vettoriali

Definizione 1.1 (Combinazione lineare).

$$a_1x_1 + a_2x_2 + \cdots + a_nx_n$$

 $a \in R, x \in R^n$

Definizione 1.2 (Spazio vettoriale). Uno spazio vettoriale V su un campo \mathbb{F} è un insieme dotato di due operazioni: l'addizione di vettori e la moltiplicazione per scalari, che soddisfano le seguenti proprietà per ogni $u, v, w \in V$ e ogni scalare $a, b \in \mathbb{F}$:

- 1. Chiusura sotto l'addizione: $u + v \in V$
- 2. Commutatività dell'addizione: u + v = v + u
- 3. Associatività dell'addizione: (u+v)+w=u+(v+w)
- 4. Elemento neutro dell'addizione: Esiste un elemento $0 \in V$ tale che u+0=u per ogni $u \in V$
- 5. Elemento inverso dell'addizione: Per ogni $u \in V,$ esiste un elemento $-u \in V$ tale che u + (-u) = 0
- 6. Chiusura sotto la moltiplicazione per scalari: $au \in V$
- 7. Distributività della moltiplicazione per scalari rispetto all'addizione di vettori: a(u+v)=au+av
- 8. Distributività della moltiplicazione per scalari rispetto all'addizione di scalari: (a+b)u = au + bu
- 9. Associatività della moltiplicazione per scalari: a(bu) = (ab)u
- 10. Elemento neutro della moltiplicazione per scalari: 1u = u

Definizione 1.3 (Vettori dipendenti).

$$\exists a, b, c \neq 0 : av_1 + bv_2 + cv_3 = 0$$

Definizione 1.4 (Base di uno spazio vettoriale).

$$(v_1, \cdots, v_n) = \{\cdots, \alpha_n v_n\}, \alpha \in \mathbb{R}$$

Definizione 1.5 (Kernel).

$$\ker(F) = \{ v \in V : F(v) = 0 \}$$

Definizione 1.6 (Immagine).

$$Im(F) = \{F(v) : v \in V\}$$

1.1.1 Esempio

Scrivere
$$w_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}$$
 nella base definita da $v_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \end{pmatrix}$ e $v_2 = \begin{pmatrix} 2 \\ 1 \end{pmatrix}$
$$w_1 = \alpha_1 v_1 + \alpha_2 v_2 \Rightarrow \text{ricavo } \alpha_1, \alpha_2$$

$$\begin{cases} 1 = \alpha_1 + 2\alpha_2 \\ 1 = -\alpha_1 + \alpha_2 \end{cases} \Rightarrow 3\alpha_2 = 2 \Rightarrow \alpha_2 = \frac{2}{3}, \alpha_1 = -\frac{1}{3}$$
$$w_1 = -\frac{1}{3}v_1 + \frac{2}{3}v_2$$

1.2 Matrici

Definizione 1.7 (Matrice dei complementi algebrici).

$$A^c: a^c_{ij} = (-1)^{i+j} det(A^T_{ij}),$$
i e j soppressi

1.2.1 Esempio matrice complementi

$$A = \begin{pmatrix} 2 & -1 \\ 3 & 4 \end{pmatrix}, A^{T} = \begin{pmatrix} 2 & 3 \\ -1 & 4 \end{pmatrix}$$

$$A^{c} = \begin{pmatrix} (-1)^{1+1} * det(4) & (-1)^{1+2} * det(-1) \\ (-1)^{2+1} * det(3) & (-1)^{2+2} * det(2) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 4 & 1 \\ -3 & 2 \end{pmatrix}$$

Definizione 1.8 (Matrice inversa).

$$A^{-1} = \frac{A^c}{\det(A)}$$

Teorema 1.1 (Esistenza matrice inversa). La matrice inversa esiste se e solo se $det(A) \neq 0$

1.2.2 Esempio matrice inversa

Calcolare, se esiste, la matrice inversa della matrice

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

Verifica esistenza matrice inversa

$$det(A) = 6 \Rightarrow \exists A^{-1}$$

$$A^{T} = \begin{pmatrix} 3 & 2 & 1 \\ -1 & 2 & 0 \\ 0 & 2 & 1 \end{pmatrix}$$

$$A^{c} = \begin{pmatrix} 2 & 1 & -2 \\ 0 & 3 & -6 \\ -2 & -1 & 8 \end{pmatrix}$$

$$A^{-1} = A^{c}/6 = \begin{pmatrix} 1/3 & 1/6 & -1/3 \\ 0 & 1/2 & -1 \\ -1/3 & -1/6 & 4/3 \end{pmatrix}$$

1.3 Determinante

Definizione 1.9 (Determinante 2x2).

$$A = \begin{pmatrix} a & b \\ c & d \end{pmatrix}$$

$$det(A) = ad - bc$$

Definizione 1.10 (Metodo di Sarrus).

$$A = \begin{pmatrix} a & b & c \\ d & e & f \\ g & h & i \end{pmatrix}$$

$$det(A) = aei + bfg + cdh - ceg - bdi - afh$$

Definizione 1.11 (Laplace).

$$A = \begin{pmatrix} a & b & c \\ d & e & f \\ g & h & i \end{pmatrix}$$

$$det(A) = a * det \begin{pmatrix} e & f \\ h & i \end{pmatrix} - b * det \begin{pmatrix} d & f \\ g & i \end{pmatrix} + c * det \begin{pmatrix} d & e \\ g & h \end{pmatrix}$$

generalizzato:

$$det(A) = \sum_{i=1}^{n} a_{ij} * (-1)^{i+j} * det(M_{ij})$$

con i-esima riga e j-esima colonna eliminata

1.3.1 Esempio

Calcolare il determinante della matrice

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

Usiamo Laplace che sarà il metodo usato per tutte le matrici di dimensione superiore a 3

$$det(A) = 3 * (2 - 0) - (-1) * (2 - 2) + 0 * (0 - 2) = 6$$

1.4 Sistemi lineari

Definizione 1.12 (Matrice Completa).

$$A = (\cdots), B = (\cdots), Ax = B$$

Matrice completa

Teorema 1.2 (Teorema di Rouché-Capelli).

$$rank(A) = rank(A|B) \Rightarrow il \ sistema \ ammette \ soluzioni$$

$$incognite \ libere = n - rank(A)$$

1.4.1 Esercizio

$$\begin{pmatrix} 1 & -2 \\ 1 & 2 \end{pmatrix} x = 0, x \in \mathbb{R}^2$$

$$\begin{cases} x_1 - 2x_2 = 0 \\ x_1 + 2x_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow x_1 = 2x_2 \Rightarrow x = k \begin{pmatrix} 2 \\ 1 \end{pmatrix}, k \in \mathbb{R}$$

1.5 Autovalori e autovettori

Definizione 1.13 (Autovettore di F). F(v) endomorfismo

v autovettore di F
$$\Rightarrow$$
 v \neq 0 : $F(v) = \lambda v$

Definizione 1.14 (Autovalore di F).

$$\lambda$$
autovalore di F \Leftrightarrow zeri di $det(F-\lambda I)=0$

Definizione 1.15 (Polinomio caratteristico).

$$P(\lambda) = det(F - \lambda I) = |F - \lambda I|$$

Definizione 1.16 (Spettro di F).

$$\sigma(F) = \{v : F(v) = \lambda v\}$$

Definizione 1.17 (Molteplicità algebrica m_a). La molteplicità algebrica di un autovalore è la sua molteplicità come radice del polinomio caratteristico.

Definizione 1.18 (Molteplicità geometrica m_g). dim $(\ker(F - \lambda I))$

Teorema 1.3 (Diagonalizzabilità). A diagonalizzabile se ha n autovalori distinti

Teorema 1.4 (Indipendenza autovettori). Gli autovettori associati ad autovalori distinti sono linearmente indipendenti.

Definizione 1.19 (Matrice diagonalizzata). Una matrice D è diagonalizzata se esiste una matrice invertibile P tale che $D = P^{-1}AP$ per una matrice A.

1.5.1 Esempio

Diagonalizzare la matrice

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

$$P_A(\delta) = \det(A - \delta I) = P_A(\delta) = \det \begin{pmatrix} 3 - \delta & 1 & -1 \\ 1 & 3 - \delta & -1 \\ 0 & 0 & 2 - \delta \end{pmatrix}$$

$$P_A(\delta) = (2 - \delta)((3 - \delta)^2 - 1) = (\delta - 2)^2(\delta - 4) = 0$$

$$\delta_1 = 2, \delta_2 = 2, \delta_3 = 4, m_a(2) = 2, m_a(4) = 1$$

troviamo gli autovettori

$$(A - 2I)x = 0 \Rightarrow V_2 = \left\{ \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_1 + x_2 \end{pmatrix} : x_1, x_2 \in \mathbb{R} \right\}$$

$$(A - 4I)x = 0 \Rightarrow x_1 = x_2, x_3 = 0$$

$$v_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}, v_2 = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}, v_3 = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$P = \begin{pmatrix} v_1 & v_2 & v_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \end{pmatrix}$$

$$D = PAP^{-1} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 3 & 1 & -1 \\ 1 & 3 & -1 \\ 0 & 0 & 2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & -1 & 1 \\ -1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & -1 \end{pmatrix} 1/2$$

Teorema 1.5 $(A^n = PD^nP^{-1})$.

$$A^n = PD^nP^{-1}$$

Ogni elemento sarà la combinazione lineare degli autovettori destri elevati alla n

$$A_{ij}^n = \sum_i c_i \lambda_i^n$$

1.6 Jordan

Teorema 1.6 (Teorema di Jordan).

 $\forall \Phi \in End(v), dim_c V, \Phi \grave{e}$ rappresentabile da una matrice diagonale a blocchi di Jordan

Definizione 1.20 (Blocco di Jordan).

$$B_k(\lambda) = \begin{pmatrix} \lambda & 1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \lambda & 1 & \cdots & 0 \\ 0 & 0 & \lambda & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & \cdots & \lambda \end{pmatrix}$$

Esempio 1.1 $(B_3(2))$.

$$B_3(2) = \begin{pmatrix} 2 & 1 & 0 \\ 0 & 2 & 1 \\ 0 & 0 & 2 \end{pmatrix}$$

Definizione 1.21.

$$m_a(\lambda) = \sum \dim B_k(\lambda)$$

Definizione 1.22 (N blocchi $\geq j$ associati a λ).

$$N_j(\lambda)$$

$$\dim \ker (A - \lambda I)^J = \sum_{k \geq j} N_k(\lambda)$$

Esempio 1.2 (Calcolo \tilde{J}).

$$A = \begin{pmatrix} 5 & 4 & 2 & 1 \\ 0 & 1 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & 3 & 0 \\ 1 & 1 & -1 & 2 \end{pmatrix}$$

$$P_a(\lambda) = (\lambda - 1)(\lambda - 2)(\lambda - 4)^2$$

So che $m_a(1) = 1, m_a(2) = 1, m_a(4) = 2$, quindi devo capire se ho un blocco di ordine 2 o due blocchi di ordine 1 per l'autovalore 4.

 $\dim \ker(A - 4I) = 1 \Rightarrow \text{un blocco di ordine } 2$

$$\tilde{J} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 4 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 4 \end{pmatrix}$$

1.7 Equazioni differenziali

Definizione 1.23 (Ordine dell'equazione). L'ordine di un'equazione differenziale è l'ordine della derivata con ordine maggiore

1.7.1 Esempio casareccio

f'(x) = x è del 1 ordine

$$f(x) = \int f'(x)dx = \int xdx = \frac{x^2}{2} + c$$

Definizione 1.24 (Soluzione generale). La soluzione generale di un'equazione differenziale è l'insieme di tutte le sue soluzioni, spesso espresso in termini di una funzione che include costanti arbitrarie. Dall'esempio di prima, $\frac{x^2}{2} + c$ è la soluzione generale.

1.7.2 Equazioni differenziali elementari

1.
$$y' = f(x)$$

$$y' = f(x) \Leftrightarrow y = \int f(x)dx = F(x) + c$$

esempio
$$y'=3e^{2x} \Leftrightarrow y=\int 3e^{2x}dx=\frac{3}{2}e^{2x}+c$$

2.
$$y'' = f(x)$$

$$y' = \int f(x)dx = F(X) + c_1, y = \int [F(x) + c_1]dx = F(x) + c_1x + c_2$$

1.7.3 Problema di Cauchy

Equazione differenziale con condizioni iniziali.

$$\begin{cases} y' = -e^{-x} \\ y(0) = 3 \end{cases} \Rightarrow y = e^{-x} + c$$

La condizione iniziale ci dice che la funzione per x = 0 vale 3, quindi:

$$e^{-0} + c = 3 \Leftrightarrow c = 2 \Rightarrow y(x) = e^{-x} + 2$$

esempio 2 ordine

$$\begin{cases} y'' = x \\ y(0) = 1 \\ y'(0) = 4 \end{cases}$$

soluzione

$$y' = \int x dx = \frac{x^2}{2} + c_1, y = \int \left(\frac{x^2}{2} + c_1\right) dx = \frac{x^3}{6} + c_1 x + c_2$$

avendo due condizioni iniziali possiamo calcolare c_1 e c_2

$$1 = 0^{3}/6 + c_{1} \cdot 0 + c_{2} \Rightarrow c_{2} = 1$$
$$4 = 0^{2} + c_{1} \Rightarrow c_{1} = 4$$
$$y(x) = \frac{x^{3}}{6} + 4x + 1$$

1.7.4 Coefficenti costanti

Notazione $\dot{x}(t) = \frac{dx}{dt}$, forma generale ay''(x) + by'(x) + cx(x) = 0

Teorema 1.7 (Insieme soluzioni). L'insieme delle soluzioni è uno spazio vettoriale di dimensione 2. La soluzione generale sarà $c_1y_1(x) + c_2y_2(x)$. c_1 e c_2 sono parametri liberi, y_1 e y_2 sono una base.

Definizione 1.25 (Equazione caratteristica).

$$az^2 + bz + c = 0, z \in \mathbb{C}$$

Teorema 1.8 (Soluzione generale). La soluzione è la soluzione dell'equazione caratteristica.

• radici distinte reali

$$z_1 = e^{\delta_1} x, z_2 = e^{\delta_2} x$$

 $y(x) = c_1 z_1 + c_2 z_2$

• radici coincidenti reali

$$z_1 = z_2 = e^{\delta x}$$
$$y(x) = c_1 e^{\delta x} + c_2 x e^{\delta x}$$

• radici complesse coniugate

$$\lambda_{1,2} = \alpha \pm i\beta, z_1 = e^{\alpha x} \cos(\beta x), x_2 = e^{\alpha x} \sin(\beta x)$$
$$y(x) = c_1 e^{\alpha x} \cos(\beta x) + c_2 e^{\alpha x} \sin(\beta x)$$

Esempio 1.3. y'' - 5y' + 4y = 0

$$z^{2} - 5z + 4 = 0 \Rightarrow (z - 4)(z - 1) = 0, z_{1} = 4, z_{2} = 1$$

base dello spazio

$$e^{4x}, e^{1x} \Rightarrow y(x) = c_1 e^{4x} + c_2 e^{1x}$$

Esempio 1.4 (Problema di Cauchy).

$$\begin{cases} y'' + 2y' + 2y = 0\\ y(0) = 1\\ y'(0) = 1 \end{cases}$$

equazione caratteristica

$$z^{2} + 2z + 2 = 0 \Rightarrow (z+1)^{2} + 1 = 0 \Rightarrow z_{1} = -1 + i, z_{2} = -1 - i$$

 $\alpha = -1, \beta = 1$

base

$$e^{-x}\cos(x), e^{-x}\sin(x), y(x) = c_1e^{-x}\cos(x) + c_2e^{-x}\sin(x)$$

sappiamo y'

$$y'(x) = -e^{-x}(c_1\cos(x) + c_2\sin(x)) + e^{-x}(-c_1\sin(x) + c_2\cos(x))$$

sostituendo le coordinate troviamo

$$\begin{cases} c_1 = 1 \\ c_2 = 2 \end{cases} \Rightarrow y(x) = e^{-x}(\cos(x) + 2\sin(x))$$

2 Introduzione e notazione

In questa prima sezione introduciamo i concetti base e la notazione usata negli appunti.

Definizione 2.1 (Sistema dinamico). Insieme di elementi interconnessi che evolvono nel tempo e su cui in genere è possibile intervenire modificandone il comportamento.



Figura 1: Elementi circuitali: Resistenza e Condensatore

2.1 Notazione

$$\dot{x}(t) = \frac{\mathrm{d}x(t)}{\mathrm{d}t}$$

3 Sistemi lineari

3.1 Sistemi a tempo continuo lineari stazionari

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \quad x \in \mathbb{R}^n, u \in \mathbb{R}^m \\ x(t_0) = x_0 \end{cases}$$

Come ottenere m dalla matrice B:

$$B = \begin{pmatrix} b_{11} & b_{12} & \dots & b_{1m} \\ b_{21} & b_{22} & \dots & b_{2m} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ b_{n1} & b_{n2} & \dots & b_{nm} \end{pmatrix}$$

 $\Rightarrow m$ è il numero di colonne di B.

3.1.1 Sistema Massa-Molla-Smorzatore

Di seguito il sistema massa-molla-smorzatore con ingresso esterno u e posizione y.

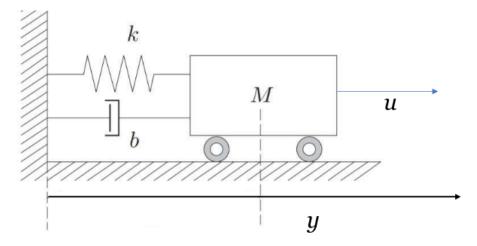


Figura 2: Carrello di massa M con molla k e smorzatore viscoso b.

legge che descrive il movimento

$$M\ddot{y}(t) + b\dot{y}(t) + ky(t) = u(t)$$

vogliamo passare allo spazio di stato

$$x_1(t) = y(t), x_2(t) = \dot{y}(t)$$

Essendo $\dot{x_1}(t)$ lo spazio e $\dot{x_2}(t)$ la velocità

$$\dot{x_1}(t) = x_2(t)$$

$$\dot{x_2}(t) = \ddot{y}(t) = \frac{1}{M}(u(t) - b\dot{y}(t) - ky(t))$$

adesso abbiamo la forma $\dot{x}(t) = \dots = y(t) = \dots$

Possiamo riscriverlo in forma matriciale

$$\begin{cases} \dot{x} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k}{M} & -\frac{b}{M} \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{M} \end{pmatrix} u \\ y = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix} x \end{cases}$$

3.1.2 Modello implicito

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

Teorema 3.1 (Soluzioni del sistema).

$$\begin{cases} x(t) = e^{a(t-t_0)x_0} &, \dot{x} = ax \\ x(t) = e^{a(t-t_0)}x_0 + \int_{t_0}^t e^{a(t-\tau)}bu(\tau)d\tau &, \dot{x} = ax + bu \end{cases}$$

[Osservazione] La soluzione non dipende da t o t_0 ma solo dalla differenza $t-t_0$.

3.1.3 Modello esplicito

$$\begin{cases} x(t) = e^{a(t-t_0)}x_0 + \int_{t_0}^t e^{a(t-\tau)}bu(\tau)d\tau \\ y(t) = c\left(e^{a(t-t_0)}x_0 + \int_{t_0}^t +t_0e^{a(t-\tau)bu(\tau)d\tau}\right) + du(t) \end{cases}$$

3.1.4 Risposta libera e forzata

Definizione 3.1 (Risposta libera). Dipende dalle condizioni iniziali

$$x_l(t) = e^{a(t-t_0)} x_0$$

Definizione 3.2 (Risposta forzata). Dipende dall'ingresso

$$x_f(t) = \int_{t_0}^t e^{a(t-\tau)} bu(\tau) d\tau$$

3.1.5 Ipotesi di linearità

Definiamo $x_{01}(t)$ e $x_{02}(t)$ come gli stati raggiungi a tempo t partendo da $x_{01}(t_0)$ e $x_{02}(t_0)$ con ingressi $u_1(t)$ e $u_2(t)$ rispettivamente. Possiamo dire allora che

$$x_0(t) = c_1 x_{01}(t_0) + c_2 x_{02}(t_0), u(t) = c_1 u_1(t) + c_2 u_2(t)$$

e che lo stato raggiunto sarà

$$x(t) = c_1 x_1(t) + c_2 x_2(t)$$

Siano

1.
$$x_{01}(t_0) = x_0(t_0)$$
 e $u_1 = 0$, $x_1(t) = e^{a(t-t_0)}x_0 = x_l$

2.
$$x_{02}(t_0) = 0$$
 e $u_2 = u$, $x_2(t) = \int_{t_0}^t e^{a(t-\tau)} bu(\tau) d\tau = x_f$

Allora possiamo combinarle

$$\bar{x}_0 = c_1 x_{01}(t_0) + c_2 x_{02}(t_0), \ \bar{u} = c_1 u_1(t) + c_2 u_2(t)$$

$$\bar{x}(t) = c_1 x_1(t) + c_2 x_2(t)$$

Concludiamo ponendo $c_1 = c_2 = 1$

$$\bar{x}(t) = x_1(t) + x_2(t) = x_l(t) + x_f(t) = x(t)$$

3.1.6 Ipotesi di stazionarietà

Definizione 3.3 (Sistema stazionario). Un sistema è stazionario se spostando u(t) nel tempo, anche l'uscita si sposta, senza cambiare forma.

Teorema 3.2 (Condizione di stazionarietà). Se

$$u(t - \Delta) \Rightarrow y(t - \Delta)$$

allora il sistema è stazionario.

Prova Facciamo un esperimento all'istante t_0 e dopo a t_1 . Avremo $\bar{x_0}(t_1) = x_0$ e $\bar{u}(t) = u(t - \Delta) = u(t - t_1 + t_0)$. Idealmente avremo $u(t) = \bar{u}(t - \Delta)$. Prendiamo la soluzione esplicita

$$\bar{x}(t) = e^{a(t-t_0)}x_0 + \int_{t_1}^{\bar{t}} e^{a(\bar{t}-\tau)}b\bar{u}(\tau)d\tau$$

Siano $\xi = \tau - \Delta$, $\bar{t} = t + \Delta$

$$\bar{x}(t+\Delta) = e^{a(\bar{t}-t_0)}x_0 + \int_{t_1}^{t+\Delta} e^{a(t+\Delta-\tau)}b\bar{u}(\tau)d\tau$$

- $\tau \to t_1 \Rightarrow \xi \to t_0$
- $\tau \to \bar{t} \Rightarrow \xi \to t$

Dovendo integrare sostituiamo

$$\bar{x}(t+\Delta) = e^{a(t-t_0)}x_0 + \int_{t_0}^t e^{a(t-\xi)}bu(\xi)d\xi = x(t)$$

3.1.7 Forma generale

Definiamo le seguenti matrici

- $\Phi = e^{a(t-t_0)}$ matrice di transizione di stato
- $H = e^{At}B = \Phi B$ matrice risposte impulsive dello stato, colonne = risposta a impulso
- $\Gamma = e^{At}D$ matrice trasformazione dello stato
- $W = Ce^{At} = C\Phi$ matrice risposte impulsive dell'uscita

La forma esplicita diventa

$$\begin{cases} x(t) = \Phi(t - t_0)x_0 + \int_{t_0}^t H(t - \tau)u(\tau)d\tau \\ y(t) = W(t - t_0)x_0 + \int_{t_0}^t W(t - \tau)u(\tau)d\tau + Du(t) \end{cases}$$

che nel caso scalare diventa, con $t_0 = 0$

$$\begin{cases} x(t) = e^{at}x_0 + \int^t e^{a(t-\tau)}bu(\tau)d\tau \\ y(t) = ce^{at}x_0 + \int^t ce^{a(t-\tau)}bu(\tau)d\tau + \int^t d\delta(t-\tau)u(\tau)d\tau \end{cases}$$

Definizione 3.4 (Impulso di Dirac).

$$\delta(t) = \begin{cases} 0 & t \neq 0 \\ +\infty & t = 0 \end{cases}$$

3.2 Sistemi a tempo discreto

3.2.1 Modello implicito

$$\begin{cases} x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) \\ y(k) = Cx(k) + Du(k) \end{cases} \quad x(0) = x_0, x \in \mathbb{R}^n, u \in \mathbb{R}^m, y \in \mathbb{R}^p$$

Esempio 3.1 (Laurea triennale). L'idea è che ogni anno una percentuale α di studenti non finisce gli esami del 10 anno, mentre $1-\alpha$ inizia gli esami del 20 anno.

Possiamo formalizzare il primo anno in questo modo

$$x_1(k+1) = \alpha_1 x_1(k) + u(k)$$

quindi gli studenti che entrano e quelli che ripetono gli esami.

Nel secondo ci andranno quelli che passano dal primo e quelli che ripetono

$$x_2(k+1) = \alpha_2 x_2(k) + (1-\alpha_1)x_1(k)$$

Quelli che si laureano sono l'output del sistema

$$y(k) = (1 - \alpha_3)x_3(k)$$

Nel complesso il sistema è

$$\begin{cases} x_1(k+1) = \alpha_1 x_1(k) + u(k) \\ x_2(k+1) = (1-\alpha_1)x_1(k) + \alpha_2 x_2(k) \\ x_3(k+1) = (1-\alpha_2)x_2(k) + \alpha_3 x_3(k) \\ y(k+1) = (1-\alpha_3)x_3(k) \end{cases}$$

in forma matriciale

$$\begin{cases} x(k+1) = \begin{pmatrix} \alpha_1 & 0 & 0 \\ 1 - \alpha_1 & \alpha_2 & 0 \\ 0 & 1 - \alpha_2 & \alpha_3 \end{pmatrix} x(k) + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} u(k) \\ y(k) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 - \alpha_3 \end{pmatrix} x(k) \end{cases}$$

Teorema 3.3. $D = 0 \Rightarrow no$ legame diretto tra input e output.

Esempio 3.2 (Calcolo radice quadrata con metodo tangenti). Con il metodo delle tangenti cerchiamo la radice di a, ovvero la soluzione di

$$f(x) = x^2 - a$$

dove $x = k + 1, x_0 = k$.

Sviluppando con Taylor otteniamo

$$f(x) \approx f(x_0) + f'(x_0)(x - x_0)$$

 $\Rightarrow x_{k+1} - x_k = \frac{f(x_{k+1}) - f(x_k)}{f'(x_k)}$

mettiamo k nella formula

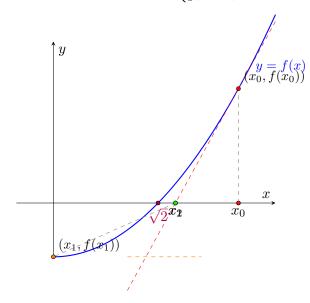
$$f(x_k) = x_k^2 - a$$
$$f'(x_k) = 2x_k$$

$$f(x_{k+1}) = x_{k+1}^2 - a$$

$$\Rightarrow x_{k+1} = x_k + \frac{-x_k^2 + a}{2x_k} = x_k - \frac{x_k}{2} + \frac{a}{2x_k}, \ f(x_{k+1}) \text{ approximato}$$

e otteniamo il sistema

$$\begin{cases} x_{k+1} = x_k - \frac{1}{2}x_k + \frac{a}{2x_k} = \frac{1}{2}x_k + \frac{a}{2x_k} \\ y_k = x_k \end{cases}$$



3.3 Evoluzione libera

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

- 1. evoluzione libera: $e^{A(t-\tau)}$
- 2. evoluzione forzata: $\int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)}bu(\tau)d\tau$

Dall'ipotesi di linearità:

$$\begin{cases} x_{01} \\ u_1[t_0, t) \end{cases} \rightarrow x_1(t) = e^{a(t-t_0)} x_0 1 + \int_{t_0}^t e^{a(t-\tau)} b u_1(\tau) d\tau$$

$$\begin{cases} x_{02} \\ u_2[t_0, t) \end{cases} \rightarrow x_2(t) = e^{a(t-t_0)} x_0 2 + \int_{t_0}^t e^{a(t-\tau)} b u_2(\tau) d\tau$$

$$\begin{cases} x_{02} \\ u_2[t_0, t) \end{cases} \to x_2(t) = e^{a(t-t_0)} x_0 2 + \int_{t_0}^t e^{a(t-\tau)} b u_2(\tau) d\tau$$

 x_0 è la combinazione lineare di x_{01} e x_{02} , u è la combinazione lineare di u_1 e u_2 . Abbiamo quindi

$$\begin{cases} x_0 = c_1 x_{01} + c_2 x_{02} \\ u = c_1 u_1 + c_2 u_2 \end{cases}$$

allora riscriviamo X(t)

$$X(t) = e^{a(t-t_0)}(c_1x_{01} + c_2x_{02}) + \int_{t_0}^t e^{a(t-\tau)}b(c_1u_1(\tau) + c_2u_2(\tau))d\tau = c_1x_1(t) + c_2x_2(t)$$

Abbiamo ora due casi

- $c_2 = 0, x_0 = x_{01}, u = u_1 = 0 \Rightarrow$ risposta libera (non dipende da u)
- $c_1 = 0$, $c_2 = 1$, $x_0 = x_{02} = 0$, $u = u_2 \Rightarrow$ risposta forzata (dipende da u)

Teorema 3.4 (Sovrapposizione delle risposte (degli effetti)).

$$x(t) = x_1(t) + x_2(t), c_1 = c_2 = 1$$

Secondo questa condizione posso studiare separatamente la risposta libera e quella forzata.

Definizione 3.5 (Costante di tempo). $\tau = -\frac{1}{a}$

Allora riscriviamo la risposta libera

$$x_l(t) = e^{a(t-t_0)}x_0 = e^{-\frac{t}{\tau}}x(0)$$

che essendo un esponenziale avrà questo andamento

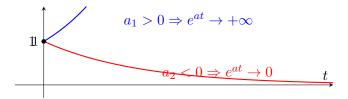


Figura 3: Comportamento dell'esponenziale e^{at} in funzione del segno di a.

3.4 Cambio coordinate del sistema

Per cambiare le coordinate definiamo $z = Tx : \exists T^{-1}$. Da qui ci rifacciamo al sistema classico

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

Abbiamo poi che $\dot{z} = T\dot{x} = TAx + TBu, x = zT^{-1}$ e quindi risulta (con y stessa cosa)

$$\begin{cases} \dot{z}(t) = TAT^{-1}z(t) + TBu(t) \\ y(t) = CT^{-1}z(t) + Du(t) \end{cases}$$

Definizione 3.6 $(\tilde{A}, \tilde{B}, \tilde{C}, \tilde{D})$.

$$\tilde{A} = TAT^{-1}, \tilde{B} = TB, \tilde{C} = CT^{-1}, \tilde{D} = D$$

Definizione 3.7 (Autovettori destri e sinistri). Gli autovalori sono gli stessi, ma cambiano gli autovettori

- destro $Au = \lambda u$, u vettore colonna
- sinistro $A^T v = \lambda v$, v vettore riga

Per trovarli

$$T^{-1} = \begin{pmatrix} u_1 & u_2 & \dots & u_n \end{pmatrix}, \quad T = \begin{pmatrix} v_1^T \\ v_2^T \\ \vdots \\ v_n^T \end{pmatrix}$$

Date queste informazioni possiamo riscrivere

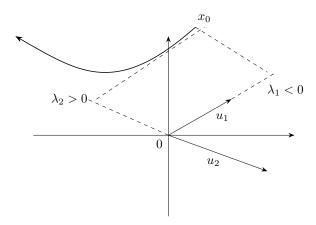
$$e^{At} = I_d + At + \frac{A^2t^2}{2} = T^{-1}T + T^{-1}\tilde{A}Tt + T^{-1}\tilde{A}^2T\frac{t^2}{2}$$

Sappiamo inoltre da algebra che $A^k = T^{-1} \tilde{A}^k T$ e quindi e^{At} diventa

$$e^{At} = T^{-1}(I_d + \tilde{A}t + ...)T = T^{-1}e^{\tilde{A}t}T$$

Esempio 3.3 (Evoluzione sistema). Essendo $e^{\tilde{A}t} = \begin{pmatrix} e^{\lambda_1 t} & 0 \\ 0 & e^{\lambda_2 t} \end{pmatrix}$

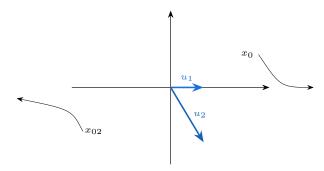
$$e^{At} = T^{-1}e^{\tilde{A}t}T = \left(e^{\lambda_1 t}u_1 - e^{\lambda_2 t}u_2\right)\left(v_1^T v_2^T\right) = e^{\lambda_1 t}u_1 v_1^T + e^{\lambda_2 t}u_2 v_2^T$$
$$x_0 = c_1 u_1 + c_2 u_2 \Rightarrow x(t) = e^{\lambda_1 t}c_1 u_1 + e^{\lambda_2 t}c_2 u_2$$



Esempio 3.4.

$$A = \begin{pmatrix} 3 & 1 \\ 0 & -1 \end{pmatrix}, \quad T = \begin{pmatrix} -4 & -1 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad T^{-1} = \begin{pmatrix} -\frac{1}{4} & -\frac{1}{4} \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad x_0 = \begin{pmatrix} 3 \\ 1 \end{pmatrix}$$

Casi particolari



- $x_0 \text{ su } u_1 \Rightarrow c_2 = 0 \text{ diverge}$
- x_0 su $u_2 \Rightarrow c_1 = 0$ converge

3.4.1 Autovalori complessi

Poniamo che il polinomio caratteristico abbia radici complesse coniugate $\lambda_{1,2} = \alpha \pm j\beta$. Sostituendo nell'equazione avremo

$$(A - \alpha I - jwI)(u_a + ju_b) = 0 \Leftrightarrow (A - \alpha I)u_a - jwIu_a + J(A - \alpha I)u_b + jwIu_b = 0$$

$$\begin{cases} (A - \alpha I)u_a + wu_b = 0\\ (A - \alpha I)u_b - wu_a = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} Au_a = \alpha u_a - wu_b\\ Au_b = wu_a + \alpha u_b \end{cases}$$

$$A \begin{pmatrix} u_a & u_b \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} u_a & u_b \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \alpha & -w\\ w & \alpha \end{pmatrix}$$

Sappiamo che

$$TAT^{-1} = \tilde{A}, T^{-1} = \begin{pmatrix} u_a & u_b \end{pmatrix} \Rightarrow \tilde{A} = \begin{pmatrix} \alpha & -w \\ w & \alpha \end{pmatrix}$$

Teorema 3.5 (Evoluzione libera con autovalori complessi).

$$e^{\tilde{A}t} = e^{\alpha t} \begin{pmatrix} \cos(wt) & -\sin(wt) \\ \sin(wt) & \cos(wt) \end{pmatrix}$$

con α che determina l'andamento esponenziale e w la frequenza di rotazione.

$$X_l(t) = T^{-1}e^{\tilde{A}t}Tx_0$$

sostituiamo tutto nella formula

$$X_l(t) = \begin{pmatrix} u_a & u_b \end{pmatrix} e^{\alpha t} \begin{pmatrix} \cos(wt) & -\sin(wt) \\ \sin(wt) & \cos(wt) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} v_a^T \\ v_b^T \end{pmatrix} (c_a u_a + c_b u_b)$$

Portando $e^{\alpha t}$ all'inizio

$$X_{l}(t) = e^{\alpha t} \left(\cos(wt)u_{a} + \sin(wt)u_{b} - \sin(wt)u_{a} + \cos(wt)u_{b} \right) \begin{pmatrix} v_{a}^{T} \\ v_{b}^{T} \end{pmatrix} (c_{a}u_{a} + c_{b}u_{b})$$

$$\Leftrightarrow X_{l}(t) = e^{\alpha t} \left[\cos(wt)u_{a}v_{a}^{T} + \sin(wt)u_{b}v_{a}^{T} - \sin(wt)u_{a}v_{b}^{T} + \cos(wt)u_{b}v_{b}^{T} \right] (c_{a}u_{a} + c_{b}u_{b})$$

$$\Leftrightarrow X_{l}(t) = e^{\alpha t} \left[\cos(wt)(u_{a}v_{a}^{T} + u_{b}v_{b}^{T}) + \sin(wt)(u_{b}v_{a}^{T} - u_{a}v_{b}^{T}) \right] (c_{a}u_{a} + c_{b}u_{b})$$

Prendiamo il Delta di Kronecker $\delta_{ij} = v_i^T u_j$ (se i = j vale 1, altrimenti 0), e facciamo le seguenti osservazioni

•
$$(u_a v_a^T + u_b v_b^T) u_a = u_a$$

$$\bullet \ (u_a v_a^T + u_b v_b^T) u_b = u_b$$

e il primo membro diventa x_0 ,

$$\bullet \ (u_b v_a^T - u_a v_b^T) u_a = -u_b$$

$$\bullet \ (u_b v_a^T - u_a v_b^T) u_b = u_a$$

quindi sostituiamo ancora

$$X_l(t) = e^{\alpha t} [\cos(wt)(c_a u_a + c_b u_b) + \sin(wt)(-c_a u_b + c_b u_a)]$$

$$\Leftrightarrow X_l(t) = e^{\alpha t} [u_a(c_a \cos(wt) + c_b \sin(wt)) + u_b(c_b \cos(wt) - c_a \sin(wt))]$$

Passaggio ad ampiezza-fase

$$c_a = m\sin(\varphi), c_b = m\cos(\varphi)$$

Date le formule di prostaferesi (a detta del prof)

$$\begin{cases} \sin(A+B) = \sin(A)\cos(B) + \cos(A)\sin(B) \\ \cos(A+B) = \cos(A)\cos(B) - \sin(A)\sin(B) \end{cases}$$

allora riscriviamo tutto come

$$X_l(t) = me^{\alpha t} [u_a \sin(wt + \varphi) + u_b \cos(wt + \varphi)]$$

3.4.2 Cambio di base da $\mathbb C$ a $\mathbb R$

Ora siamo nella seguente situazione: abbiamo una coppia di autovalori complessi coniugati $\alpha \pm j\beta$ e un autovettore complesso coniugato $u_a \pm ju_b$. Dunque avremo u_a e u_b come autovettori reali. L'obiettivo è usare una base reale al posto di u e u^* .

$$\begin{pmatrix} u & u^* \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} u_a & u_b \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 1\\ j & -j \end{pmatrix}$$

Definizione 3.8 (Forma canonica reale). \tilde{A} sarà diagonale a blocchi con

- $\lambda_i \forall$ autovalore reale
- $\begin{pmatrix} \alpha_j & w_j \\ -w_j & \alpha_j \end{pmatrix} \forall$ coppia di autovalori coniugati

3.4.3 Autovalori misti

Nel caso generico avremo autovalori reali e complessi. Dall'ultima definizione sappiamo come si trasforma \tilde{A} , dunque nel caso di una matrice A 3x3 con autovalori misti avremo la seguente situazione

$$\lambda_1 \in \mathbb{R} = u_1, \lambda_{2,3} = \alpha \pm jw = u_a, u_b$$

$$\tilde{A} = \begin{pmatrix} \lambda_1 & 0 & 0 \\ 0 & \alpha & -w \\ 0 & w & \alpha \end{pmatrix}$$

prendiamo lo sviluppo di $e^{A_2t}=e^{\alpha t}\begin{pmatrix}\cos wt & -\sin wt\\\sin wt & \cos wt\end{pmatrix}, A_2=\begin{pmatrix}\alpha & -w\\w & \alpha\end{pmatrix}$ e quindi otteniamo \tilde{A} finale in forma canonica reale

$$\tilde{A} = \begin{pmatrix} e^{\lambda_1 t} & 0 & 0\\ 0 & e^{\alpha t} \cos wt & -e^{\alpha t} \sin wt\\ 0 & e^{\alpha t} \sin wt & e^{\alpha t} \cos wt \end{pmatrix}$$

Ora riprendiamo i 3 autovettori reali u_1, u_a, u_b e riscriviamo e^{At} con \tilde{A}

$$e^{At} = T^{-1}e^{\tilde{A}t}T = \begin{pmatrix} u_1 & u_a & u_b \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{\lambda_1 t} & 0 & 0 \\ 0 & e^{\alpha t}\cos wt & -e^{\alpha t}\sin wt \\ 0 & e^{\alpha t}\sin wt & e^{\alpha t}\cos wt \end{pmatrix} \begin{pmatrix} v_1^T \\ v_a^T \\ v_b^T \end{pmatrix}$$

Osservazione 3.1 (Gli autovettori moltiplicano solo con autovalori corrispondenti).

$$\Leftrightarrow e^{At} = \left(e^{\lambda_1 t} u_1 - e^{\alpha t} \cos(wt) u_a - e^{\alpha t} \sin(wt) u_b - e^{\alpha t} \sin(wt) u_a + e^{\alpha t} \cos(wt) u_b\right) \begin{pmatrix} v_1^T \\ v_a^T \\ v_b^T \end{pmatrix}$$

$$\Leftrightarrow e^{At} = e^{\lambda_1 t} u_1 v_1^T + e^{\alpha t} (\cos(wt) u_a v_a^T - \sin(wt) u_b v_a^T + \sin(wt) u_a v_b^T + \cos(wt) u_b v_b^T)$$

$$\Leftrightarrow e^{At} = e^{\lambda_1 t} u_1 v_1^T + e^{\alpha t} [\cos(wt) (u_a v_a^T + u_b v_b^T) + \sin(wt) (u_a v_b^T - u_b v_a^T)]$$

Definizione 3.9 (Forma spettrale di e^{At}).

$$e^{At} = e^{\lambda_1 t} u_1 v_1^T + e^{\alpha t} [\cos(wt)(u_a v_a^T + u_b v_b^T) + \sin(wt)(u_a v_b^T - u_b v_a^T)]$$

Lemma 3.1 (Forma generale risposta libera).

$$X_{l}(t) = \sum_{i} e^{\lambda_{i}t} u_{i} v_{i}^{T} + \sum_{j} e^{\alpha_{j}t} [\cos(w_{j}t)(u_{ja}v_{ja}^{T} + u_{jb}v_{jb}^{T}) + \sin(w_{j}t)(u_{ja}v_{jb}^{T} - u_{jb}v_{ja}^{T})]$$

3.4.4 Moti aperiodici e pseudoperiodici

 x_0 nella base degli autovettori = $c_1u_1 + c_au_a + c_bu_b$, dobbimao calcolare $X_l(t)$. Ricordiamo che

- $v_1^T \times u_1 = 1$
- $v_1^T \times u_a = 0$
- $v_1^T \times u_b = 0$

dato che

$$T = \begin{pmatrix} v_1^T \\ v_a^T \\ v_b^T \end{pmatrix}, \quad T^{-1} = \begin{pmatrix} u_1 & u_a & u_b \end{pmatrix} \quad T \cdot T^{-1} = I$$

e anche gli altri prodotti verranno semplificati, dunque

$$e^{At}x_0 = e^{\lambda_1 t}c_1 u_1 + e^{\alpha t} [\cos(wt)(c_a u_a + c_b u_b) + \sin(wt)(-c_a u_b + c_b u_a)]$$

raccogliamo u_a e u_b

$$\Leftrightarrow e^{At}x_0 = e^{\lambda_1 t}c_1u_1 + e^{\alpha t}[u_a(c_a\cos(wt) + c_b\sin(wt)) + u_b(c_b\cos(wt) - c_a\sin(wt))]$$

come già fatto in precedenza, passiamo ad ampiezza-fase con $c_a = n \sin(\varphi)$ e $c_b = n \cos(\varphi)$

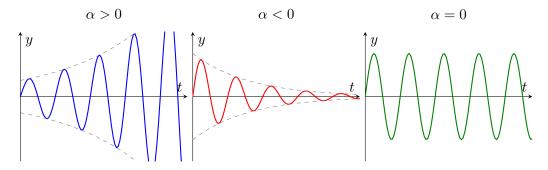
$$\Leftrightarrow e^{At}x_0 = e^{\lambda_1 t}c_1 u_1 + ne^{\alpha t}[u_a \sin(wt + \varphi) + u_b \cos(wt + \varphi)]$$

Definizione 3.10 (Moto aperiodico).

$$e^{\lambda_i}u_ic_i$$

Definizione 3.11 (Moto pseudoperiodico).

$$ne^{\alpha t}[u_a\sin(wt+\varphi)+u_b\cos(wt+\varphi)]$$



In un grafico a 3 dimensioni, partiamo da $x_0 = (3,3,3)$ e prendiamo come esempio i vettori

$$u_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad u_a = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad u_b = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$$

ora il moto deve seguire la convergenza/divergenza lungo u_1 e la rotazione sul piano $u_a - u_b$, prendiamo solo il caso in cui $\lambda_1 < 0$. Nb: i vettori sono gli assi, non sono della loro effettiva dimensione.

3.4.5 Tempo discreto

Definiamo di nuovo le matrici di trasformazione

$$\begin{cases} \phi = A^k \\ \psi = B^k \\ H = A^{k-1}B \\ W = \begin{cases} CA^{k-1}B & k > 0 \\ D & k = 0 \end{cases}$$

Prendiamo una matrice 3x3 A diagonalizzabile $\Rightarrow \exists u_1, u_a, u_b : T^{-1} = (u_1 u_a u_b)$. Abbiamo quindi che $A^k = T^{-1} \tilde{A}^k T$.

$$\tilde{A}^{k} = \begin{pmatrix} \lambda_{1} & 0 & 0 \\ 0 & \alpha & w \\ 0 & -w & \alpha \end{pmatrix}^{k}$$

$$\begin{pmatrix} \alpha & w \\ -w & \alpha \end{pmatrix}^{k} = \begin{pmatrix} \sigma \cos(\theta) & \sigma \sin(\theta) \\ -\sigma \sin(\theta) & \sigma \cos(\theta) \end{pmatrix}^{k} = \sigma^{k} \begin{pmatrix} \cos(\theta) & \sin(\theta) \\ -\sin(\theta) & \cos(\theta) \end{pmatrix}^{k}$$

Definizione 3.12. $\sigma = \sqrt{\alpha^2 + w^2}$ e $\theta = \arctan\left(\frac{w}{\alpha}\right)$

Teorema 3.6 (A^k) .

$$A^{k} = T^{-1} \begin{pmatrix} \lambda_{1}^{k} & 0 & 0 \\ 0 & \sigma^{k} \cos(k\theta) & \sigma^{k} \sin(k\theta) \\ 0 & -\sigma^{k} \sin(k\theta) & \sigma^{k} \cos(k\theta) \end{pmatrix} T$$

si dimostra per induzione.

$$A^{k} = \lambda_{1}^{k} u_{1} v_{1}^{T} + \sigma^{k} [\cos(k\theta)(u_{a} v_{a}^{T} + u_{b} v_{b}^{T}) + \sin(k\theta)(u_{a} v_{b}^{T} - u_{b} v_{a}^{T})]$$

$$x_{0} = c_{1} \lambda_{1} + c_{a} \lambda_{a} + c_{b} \lambda_{b}$$

$$X_{l}(k) = \lambda_{1}^{k} c_{1} u_{1} + \sigma^{k} [\cos(k\theta)(u_{a} c_{a} + u_{b} c_{b}) + \sin(k\theta)(u_{a} c_{b} - u_{b} c_{a})]$$

che sempre con le formule di prostaferesi diventa

$$X_l(k) = \lambda_1^k c_1 u_1 + \sigma^k (n \sin(\theta k + \varphi) u_a + n \cos(\theta k + \varphi) u_b)$$

Definizione 3.13 (Moto alternante). Dato $\lambda_i < 0$, allora il moto aperiodico associato si dice alternante. In sostanza avendo il — nell'elevamento a potenza, il segno del moto cambia ad ogni passo.

3.5 Osservabilità e eccitabilità

Prendiamo un sistema con 1 autovalore reale e 1 coppia di autovalori complessi coniugati

$$e^{At} = e^{\lambda_1 t} u_1 v_1^T + e^{\alpha t} [\cos(wt)(u_a v_a^T + u_b v_b^T) + \sin(wt)(u_a v_b^T - u_b v_a^T)]$$

prendiamo la matrice B e calcoliamo $H=e^{At}B$

$$H(t) = e^{\lambda_1 t} u_1 v_1^T B + e^{\alpha t} [\cos(wt)(u_a v_a^T + u_b v_b^T) B + \sin(wt)(u_a v_b^T - u_b v_a^T) B]$$

Notiamo che se $v_1^T B = 0$ il moto non comparirà nell'espressione di H(t) che è definita come matrice risposte impulsive dello stato, di conseguenza si dice che il moto non è eccitabile da un impulso in ingresso.

Definizione 3.14 (Eccitabilità). Definizione per ogni moto

- Un moto aperiodico è eccitabile se $v_i^T B \neq 0$.
- Un moto pseudoperiodico è eccitabile se $v_{ja}^T B \neq 0$ o $v_{jb}^T B \neq 0$.

Teorema 3.7 (Moto eccitabile). Se $u_i \in \text{Im}\{B\}$ allora il moto è eccitabile.

Esempio 3.5 (Esercizio stile esonero).

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 2 & 1 \end{pmatrix} B = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} C = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \end{pmatrix} D = 0$$

- 1. schema di simulazione
- 2. evoluzione libera con $x_0 = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$
- 3. determinare gli stati to $X_L(t) \to 0$
- 4. determinare gli stati to $X_L(t)$ limitata

Soluzione 1. Riscriviamo il sistema nella forma implicita e poi X(t) per componenti

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

ha 2 ingressi (colonne di B) quindi per componenti diventa

$$\begin{pmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \\ \dot{x}_3(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 2 & 1 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} u_1(t) \\ u_2(t) \end{pmatrix}$$

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = x_2(t) + u_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = x_3(t) \\ \dot{x}_3(t) = 2x_2(t) + u_1(t) - u_2(t) \\ y(t) = x_1(t) \end{cases}$$

Il disegno prima o poi arriverà (se mi ricordo) (aprite una issue o fate una PR)

2. Calcoliamo gli autovalori di A

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

$$\Rightarrow \lambda_1 = 0, \lambda_{2,3} = 2, -1$$

Ora per $X_L(t) = e^{At}x_0 = \left(\sum e^{\lambda_i t}u_iv_i^T\right)x_0$ ci servono gli autovettori destri e sinistri.

$$T^{-1} = \begin{pmatrix} 1 & 2 & 1 \\ 0 & 2 & 1 \\ 0 & -1 & -1 \end{pmatrix}, T = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & -2 \\ 0 & 1 & -2 \end{pmatrix}$$

Dato $\lambda = (0, 2, -1)$, calcoliamo $X_L(t)$, ricordando che $c_i = v_i^T x_0$

$$X_L(t) = u_1c_1 + e^{2t}u_2c_2 + e^{-t}u_3c_3$$

- 3. $x_0 = c3u_3$ essendo l'unico moto che converge
- 4. $x_0 = c1u_1 + c3u_3$ essendo gli unici moti che non divergono

Prendiamo l'uscita Y e facciamo dei calcoli veloci:

$$W = C \left(\sum_{i} e^{\lambda_{i} t} u_{i} v_{i}^{T} + \sum_{j} e^{\alpha_{j} t} \left(\cos(w_{j} t) (u_{ja} v_{ja}^{T} + u_{jb} v_{jb}^{T}) + \sin(w_{j} t) (u_{ja} v_{jb}^{T} - u_{jb} v_{ja}^{T}) \right) \right)$$

Definizione 3.15 (Osservabilità). Definizione per ogni moto

- Un moto aperiodico è osservabile se $Cv_i \neq 0$.
- Un moto pseudoperiodico è osservabile se $Cv_{ja} \neq 0$ o $Cv_{jb} \neq 0$.

Osservazione 3.2 (In W compaiono solo i moti osservabili).

4 Appendice

Materiali di riferimento, dimostrazioni tecniche, e tabelle utili (es. trasformata di Laplace, formule di integrazione).