

② SE UNO STATO DI EQUILIBRIO x_e È INSTABILE, LO SONO ANCHE
TUTTI GLI ALTRI STATI DI EQUILIBRIO

③ SE UNO STATO DI EQUILIBRIO x_e È ASINTOTICAMENTE STABILE,
- $x_e \neq 0$ È L'UNICO STATO DI EQUILIBRIO STABILE
- x_e È G.A.S., OSSIA IL DOMINIO DI ATTRAZIONE COINCIDE CON L'
INTERO SPAZIO DI STATO

Per sistemi lineari, è possibile studiare la stabilità grazie al
carico degli autovalori
TEMPO CONTINUO

- IL SISTEMA È ASINTOTICAMENTE STABILE \Leftrightarrow TUTTI GLI AUTOVALORI, RADICI DEL
POLINOMIO CARATTERISTICO $P(\lambda)$, HANNO $\operatorname{Re}[\lambda_i] < 0 \forall i=1,\dots,r$
- IL SISTEMA È SEMPLICEMENTE STABILE \Leftrightarrow TUTTI GLI AUTOVALORI, RADICI DEL
POLINOMIO CARATTERISTICO $P(\lambda)$, HANNO:
 - $\operatorname{Re}[\lambda_i] < 0 \quad \forall i=1,\dots,r \quad \gamma_i = 1$
 - $\operatorname{Re}[\lambda_i] < 0 \quad \forall i=1,\dots,r \quad \gamma_i > 1$
- IL SISTEMA È INSTABILE \Leftrightarrow ESISTE ALMENO UN AUTOVALORE CON:
 - $\operatorname{Re}[\lambda_i] > 0, \gamma_i = 1$
 - $\operatorname{Re}[\lambda_i] > 0, \gamma_i > 1$

ESEMPI: STUDIARE, IN FUNZIONE DI $K \in \mathbb{R}$, LA STABILITÀ DEL SEGUENTE
SISTEMA A TEMPO CONTINUO:

$$\begin{cases} \dot{\mathbf{x}}(t) = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & K \end{pmatrix} \cdot \mathbf{x}(t) + B \cdot u(t) \\ y(t) = C \cdot \mathbf{x}(t) + D \cdot u(t) \end{cases}$$

$$P(\lambda) = \det(\lambda I_2 - A) = \det \begin{pmatrix} \lambda+1 & 0 \\ 0 & \lambda-K \end{pmatrix} = (\lambda+1)(\lambda-K)$$

$$P(\lambda)=0$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \lambda_1 = -1, \gamma_1 = 1 \\ \lambda_2 = K, \gamma_2 = 1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \lambda < 0 \\ K = 0 \\ \lambda > 0 \end{cases} \begin{array}{l} \text{STABILITÀ ASINTOTICA} \\ \text{STABILITÀ SEMPRE} \\ \text{INSTABILITÀ} \end{array}$$

TEMPO DISCRETO

- IL SISTEMA È ASINTOTICAMENTE STABILE \Leftrightarrow TUTTI GLI AUTOVALORI, RADICI DEL POLINOMIO CARATTERISTICO $P(\lambda)$, HANNO $|\lambda_i| < 1 \quad \forall i=1, \dots, r$

- IL SISTEMA È SEMPLICEMENTE STABILE \Leftrightarrow TUTTI GLI AUTOVALORI, RADICI DEL

POLINOMIO CARATTERISTICO $P(\lambda)$, HANNO:

$$- |\lambda_i| \leq 1 \quad \forall i=1, \dots, r \quad \gamma_i = 1$$

$$- |\lambda_i| < 1 \quad \forall i=1, \dots, r \quad \gamma_i > 1$$

- IL SISTEMA È INSTABILE \Leftrightarrow ESISTE ALMENO UN AUTOVALORE CON:

$$- |\lambda_i| > 1, \gamma_i = 1$$

$$- |\lambda_i| > 1, \gamma_i > 1$$

CRITERIO DI ROUGH

PER SISTEMI A TEMPO CONTINUO, AGEVOLA LO STUDIO DEL SEGNO DELLE RADICI PER POLINOMI DI GRADO ELEVATO. È UNA GENERALIZZAZIONE DELLA CONDIZIONE DI STODOLA: DATO IL POLINOMIO $P(z) = a_n z^n + a_{n-1} z^{n-1} + \dots + a_1 z + a_0$, AFFINCHÉ TUTTE LE RADICI ABBIANO PARTE REALE NEGATIVA I COEFFICIENTI a_n, a_{n-1}, \dots, a_0 DEVONO AVERE TUTTI LO STESSO SEGNO.

REGOLA DI CARRESCO: CONDIZIONE NECESSARIA E SUFFICIENTE AFFINCHÉ

LE RADICI DEL POLINOMIO DI 2^o GRADO $P(z) = a_2 z^2 + a_1 z + a_0$

ABBIANO TUTTE PARTI REALI NEGATIVE È CHE a_0, a_1, a_2 SIANO TUTTI E 3 DELLO STESSO SEGNO. DA UN TEOREMA: CONDIZIONE

NECESSARIA (NON SUFFICIENTE) AFFINCHÉ LE RADICI DI UN

GENERALIZZATO POLINOMIO DI GRADO N $P(z) = a_n z^n + a_{n-1} z^{n-1} + \dots + a_1 z + a_0$

ABBIANO PARTI REALI NEGATIVE È CHE TUTTI I COEFFICIENTI a_0, a_1, \dots, a_n ABBIANO LO STESSO SEGNO

DIMOSTRAZIONE

SUPPOSI CHE $a_n \neq 0$ E $P(z)$ ABbia R RADICI REALI E 2S COMPLESE \Rightarrow

$n = R + 2S$. INDICHIAMO CON:

- $r_i = d_i$ ($i = 1, 2, \dots, R$) UNA GENERICA RADICE REALE
- $r_i, r_i^* = d_i \pm jw_i$ ($i = R+1, \dots, R+S$) UNA GENERICA COPPIA DI COMPLESSI CONIUGATI

POSSIAMO COSÌ DIRE CHE $P(z) = \prod_{i=1}^R (z - d_i) \cdot \prod_{i=R+1}^{R+S} (z^2 - 2d_i z + w_{n,i}^2)$,

$$\text{DOVE } w_{n,i} = \sqrt{d_i^2 + w_i^2}$$

SE $d_i \geq 0 \quad \forall i = 1, 2, \dots, R+S$, SVILUPPANDO LA PRODUZIONE SI HANNO SOLO TERMINI POSITIVI. SE QUALCHE $d_i \leq 0$, IL SISTEMA NON È STABILE BIBO, O NON ASINTOTICAMENTE STABILE.

L'APPLICAZIONE DEL CRITERIO DI ROUGH PREVEDE LA COSTRUZIONE DELLA TABELLA DI ROUGH, OTTENUTA A PARTIRE DAI COEFFICIENTI

$$\text{DEL POLINOMIO } P(z) = a_n z^n + a_{n-1} z^{n-1} + \dots + a_1 z + a_0$$

n	a_n	a_{n-1}	a_{n-2}	\dots
$n-1$	a_{n-1}	a_{n-2}	a_{n-3}	\dots
$n-2$	b_{n-2}	b_{n-4}	b_{n-6}	\dots
$n-3$	c_{n-3}	c_{n-5}	c_{n-7}	\dots
\vdots	\dots	\dots	\dots	\dots
2	d_2	d_0		
1	e_1			
0	e_0			

$$b_{n-k} = \frac{-1}{a_{n-k}} \cdot \det \begin{vmatrix} a_n & a_{n-k} \\ a_{n-1} & a_{n-k-1} \end{vmatrix}$$

$$C_{n-k} = \frac{-1}{b_{n-k}} \cdot \det \begin{vmatrix} a_{n-k+2} & a_{n-k} \\ b_{n-k+2} & b_{n-k-1} \end{vmatrix}$$

SI OTTERRÀ CHE:

- IL NUMERO DI RADICI A PARTE REALE POSITIVA È UGUALE AL NUMERO DI VARIAZIONI DI SEGNO DEI COEFFICIENTI DELLA PRIMA COLONNA DELLA TABELLA
 - IL NUMERO DI RADICI A PARTE REALE NEGATIVA È UGUALE AL NUMERO DI PERMANENZE DI SEGNO DEI COEFFICIENTI DELLA PRIMA COLONNA DELLA TABELLA
- ! SI POSSONO MOLTIPLICARE/DIVIDERE LE RIGHE SOLO PER QUANTITÀ POSITIVE

CASI DI SINGOLARITÀ

Sono situazioni particolari da gestire in maniera diversa

DURANTE LA COSTRUZIONE DELLA TABELLA:

1 → $\overset{\circ}{\text{I}^{\circ}}$ ELEMENTO DI UNA RIGA NULLO

$$\begin{array}{c|ccccccccc} h & a_n & \dots & & & & & & & \\ h-1 & a_{n-1} & \dots & & & & & & & \\ \vdots & \vdots & \ddots & & & & & & & \\ h-i & 0 & \dots & & & & & & & \\ \vdots & \vdots & \ddots & & & & & & & \\ h-i & \varepsilon & \dots & & & & & & & \end{array} \rightarrow$$

\Rightarrow SI SOSPIRISCE 0 CON UNA $\varepsilon > 0$

2 → TUTTA UNA RIGA IDENTICAMENTE NULLA

$$\begin{array}{c|ccccccccc} h & a_n & \dots & & & & & & & \\ h-1 & a_{n-1} & \dots & & & & & & & \\ \vdots & \vdots & \ddots & & & & & & & \\ m & 0 & 0 & \dots & & & & & & \end{array}$$

\Rightarrow IL POLINOMIO HA SICURAMENTE RADICI A PARTE REALE

NON NEGATIVA. SI FA TORNEZZA IL POLINOMIO CARATTERISTICO

(COME $P(\lambda) = V(\lambda) \cdot Q(\lambda)$), DOVE:

- $r(z)$ → POLINOMIO DI GRADO $n-2m$ IN CUI IL SEGNO

DEGLI RADICI SI DETERMINA DA UNA PRIMA COLONNA DEGLI

PRIME $n-2m+1$ RIGHE

- $q(z)$ → POLINOMIO DI GRADO $2m$, DETTO POLINOMIO

AUSILIARIO, CHE NON CONTIENE TERMINI DI GRADO DISPARI

INDICHIAMO CON n_0 LE RADICI A PARTE REALE NULLA, n_- QUELLE
A PARTE REALE NEGATIVA E n_+ QUELLA A PARTE REALE POSITIVA.

IL SEGNO DEGLI RADICI È DETERMINATO TRAMITE IL SEGUENTE ALGORITMO:

① SI DERIVA $q(z) \rightarrow q'(z)$

② SI SOSTRUISCONO I COEFFICIENTI DI $q'(z)$ DEGLI ZERI NELLA RIGA NULLA

③ SI COMPLETA LA TABELLA

④ SI DETERMINA IL SEGNO DEGLI RADICI DEL POLINOMIO CONSIDERANDO LE

RIGHE DI INDICE $n-2m+1$

⑤ SI COSTRUISCONO $n_v \leq m$ VARIAZIONI DI SEGNO

⑥ $n_0 = 2m - 2n_v$

ESERCIZIO: $P(z) = z^4 + 4z^3 + 3z^2 + 8z + 5$

4	1	3	5
3	4	8	
2	1	5	
1	-12		
0	5		

$-\frac{1}{4} \cdot \det \begin{vmatrix} 1 & 3 \\ 4 & 8 \end{vmatrix}$

ANALOGO PER GLI AUR

1^a COLONNA: 2 VARIAZIONI; 2 PERMANENZE

\Rightarrow 2 RADICI A PARTE REALE POSITIVA \Rightarrow SISTEMA INSTABILE

ESEMPIO: $P(z) = z^4 + z^3 + 5z^2 + 5z + 2$

4	1	5	2
3	1	5	
2	0	2	
1	0		
0	0		

4	1	5	2
3	1	5	
2	ϵ	2	
1	$\frac{5\epsilon^{-2}}{\epsilon}$		
0	2		

$\lim_{\epsilon \rightarrow 0^+} \frac{5\epsilon^{-2}}{\epsilon} = \infty$

1^a COLONNA: 2 VARIAZIONI; 2 PERMANENZE

\Rightarrow 2 RADICI A PARTE REALE POSITIVA \Rightarrow SISTEMA INSTABILE

ESEMPIO: $P(z) = z^5 + z^4 + 4z^3 + 4z^2 + 7z + 7$

5	1	4	7
4	1	4	7
3	0	0	
2	0	0	
1	0		
0	0		

$$\Rightarrow P(z) = z^5 + z^4 + 4z^3 + 4z^2 + 7z + 7$$

$$P'(z) = 5z^4 + 4z^3 + 12z^2 + 14z + 7$$

5	1	4	7
4	1	4	7
3	4	8	
2	2	7	
1	-6		
0	7		

1^a COLONNA: 2 VARIAZIONI; 3 PERMANENZE

→ 2 RADICI A PARTE REALE POSITIVA ⇒ SISTEMA INSTABILE

ESEMPIO: $P(z) = z^3 + 5z^2 + 6z + k$, $k \in \mathbb{R}$. STUDIARE IL SEGNO DELLA PARTE REALE DELLE RADICI IN FUNZIONE DI k

3	1	6
2	5	k
1	$\frac{30-k}{5}$	
0	k	

• $k=0 \Rightarrow P(z) = z(z+3)(z+2)$
 $\begin{cases} -z_1 = 0 \\ -z_2 < 0 \\ -z_3 < 0 \end{cases} \rightarrow$ SEMPRE STABILE

• $\left\{ \begin{array}{l} \frac{30-k}{5} > 0 \\ k > 0 \end{array} \right. \Rightarrow P(z) \text{ HA 3 RADICI A PARTE REALE NEGATIVA PER } 0 < k < 30 \rightarrow \text{ASINTOTICAMENTE STABILE}$

• $\left\{ \begin{array}{l} \frac{30-k}{5} > 0 \\ k < 0 \end{array} \right. \Rightarrow P(z) \text{ HA 2 RADICI A PARTE REALE NEGATIVA E 1 POSITIVA PER } k < 0, k > 30$

• $\left\{ \begin{array}{l} \frac{30-k}{5} < 0 \\ k > 0 \end{array} \right. \rightarrow \text{INSTABILE} P(z) \text{ HA 2 RADICI A PARTE REALE NEGATIVA E 2 POSITIVE PER } k > 0, k > 30 \rightarrow \text{INSTABILE}$

• $k = 30 \rightarrow$ LA RIGA DI INDICE \neq SI ANNULLA \Rightarrow RADICE A PARTE REALE NEGATIVA.

$$q(-2) = 5(-2)^2 + 30 \Rightarrow q' = 10, 2$$

$$\begin{array}{r} 3 \\ \hline 2 & 5 & 30 \\ \hline 1 & 10 \\ \hline 0 & 30 \end{array}$$

3 PERMANENZE \Rightarrow 2 RADICI A PARTE REALE NULLA \Rightarrow SEMPRE STABILE

RAGGIUNGIBILITÀ/CONTROLLABILITÀ

QUESTE PROPRIETÀ DESCRIVONO LE POSSIBILITÀ DI AZIONE DELLA FUNZIONE D'INGRESSO $U(\cdot)$ PER INFUENZARE IL MOVIMENTO DELLO STATO. LA RAGGIUNGIBILITÀ È LA POSSIBILITÀ DI MODIFICARE LO STATO DEL SISTEMA PARTENDO DA UNO STATO INIZIALE AGENDO OPPORTUNAMENTE SU $U(\cdot)$, È LA CONTROLLABILITÀ È LA POSSIBILITÀ DI TRASFERIRE LO STATO DEL SISTEMA AD UN PARTICOLARE STATO FINALE AGENDO OPPORTUNAMENTE SU $U(\cdot)$

STATO RAGGIUNGIBILE

UNO STATO X^* DEL SISTEMA $\left\{ \begin{array}{l} X^*(t) = A \cdot X(t) + B \cdot U(t) \\ Y(t) = C \cdot X(t) + D \cdot U(t) \end{array} \right.$

SI DICE RAGGIUNGIBILE DA UNO STATO INIZIALE $X(t_0)$ AL TEMPO t^* SE:

- $\exists t^* \in [t_0, +\infty)$
 - $\exists U^*(t) \forall t \in [t_0, t^*] | X(t), t \in [t_0, t^*] \Rightarrow X(t^*) = x^*$
- OSSIA, UN PARTICOLARE STATO x^* È RAGGIUNGIBILE SE, CON UNA OPPORTUNA SCELTA DEGLI INGRESO, È POSSIBILE PASSARE DA $X(t_0)$ A x^* IN UN TEMPO t ARBITRARIO AGENDO OPPORTUNAMENTE SU $U(\cdot)$.

LA RAGGIUNGIBILITÀ DIPENDE SOLO DALL'EQUAZIONE DI STATO, QUINDI DALE SOLE MAMICI A E B . UN SISTEMA SI DICE RAGGIUNGIBILE SE TUTTI I SUOI STATI SONO RAGGIUNGIBILI. IN QUESTO CASO È ANCHE DETTO COMPLETAMENTE RAGGIUNGIBILE. L'INSIEME DI TUTTI GLI STATI RAGGIUNGIBILI RAPPRESENTA L'INSIEME DI RAGGIUNGIBILITÀ $\mathcal{X}(t^*)$ AL TEMPO t^* .

$\mathcal{X}(t^*)$ È UN SOTOSPAZIO LINEARE DELLO SPAZIO DI STATO \mathcal{X} .

$\mathcal{X}_R = \max_{t \in [t_0, +\infty)} \mathcal{X}(t)$ È IL SOTOSPAZIO DI RAGGIUNGIBILITÀ. UN SISTEMA SI DICE COMPLETAMENTE MOTIVUNGIBILE SE $\mathcal{X}_R = \mathcal{X}$.

IL COMPLEMENTO ORTOGONALE DI \mathcal{X}_R RESTITUISCE I SISTEMI NON RAGGIUNGIBILI E QUINDI IL SOTOSPAZIO DI NON RAGGIUNGIBILITÀ $\mathcal{X}_{NR} = \mathcal{X}_R^\perp$.

STATO CONTROLLABILE

UNO STATO x^* DEL SISTEMA $\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \end{cases}$ SI

DICE CONTROLLABILE UNO STATO x_R AL TEMPO t_R SE:

- $\exists t^* \in [t_0, +\infty)$
- $\exists u^*(t) \forall t \in [t_0, t^*] | x(t), t \in [t_0, t^*] \Rightarrow x(t^*) = x_R$

OSSIA, UN SISTEMA È CONTROLLABILE SE, A PARTIRE DA UNO STATO INIZIALE x^* , IN UN TEMPO t^* , AGENDO OPPORTUNAMENTE SU $u(t)$, POSSO ARRIVARE ALLO STATO $x_R = x(t^*)$ DETTO STATO OBIETTIVO.

SE TUTTI GLI STATI SONO CONTROLLABILI, IL SISTEMA È COMPLETAMENTE CONTROLLABILE. L'INSIEME DI TUTTI GLI STATI CONTROLLABILI RAPPRESENTA L'INSIEME DI CONTROLLABILITÀ $\mathcal{N}_C(t^*)$ AL TEMPO t^* . $\mathcal{N}_C(t^*)$ È UN SOTOSPAZIO LINEARE DELLO SPAZIO DI STATO \mathcal{X} . $\mathcal{N}_C = \max_{t \in [t_0, +\infty)} \mathcal{N}_C(t)$ È IL SOTOSPAZIO DI CONTROLLABILITÀ. UN SISTEMA È COMPLETAMENTE CONTROLLABILE SE $\mathcal{N}_C = \mathcal{X}$.

L'COMPLEMENTO ORTOGONALE DI \mathcal{N}_C RESTITUISCE I SISTEMI NON CONTROLLABILI E QUINDI IL SOTOSPAZIO DI NON RAGGIUNGIBILITÀ $\mathcal{N}_K = \mathcal{N}_C^\perp$

PER SISTEMI LINEARI E STAZIONARI, IL PROBLEMA DI VERIFICARE SE ESISTE UNA FUNZIONE DI INGRESSO $U(t)$ CHE CONSENTE DI TRASFERIRE LO STATO DA UN DATO VALORE (INIZIALE) AD UNO FINALE IN UN INTERVALLO DI TEMPO FINITO PUÒ ESSERE SEMPLIFICATO RISOLVENDO I DUE CASI SEPARATAMENTE, IN CUI LO STATO INIZIALE E FINALE RISPETTIVAMENTE È PARI A 0.

PER SISTEMI LINEARI E STAZIONARI:

- OGNI STATO RAGGIUNGIBILE DALLO STATO 0 È ANCHE CONTROLLABILE
- OGNI STATO CONTROLLABILE DALLO STATO 0 È ANCHE RAGGIUNGIBILE

$$\Rightarrow \mathcal{X}_R = \mathcal{X}_C \quad \text{PROBLEMA DEL CONTROLLO}$$

DATO UN QUAUNQUE STATO INIZIALE $X(t_0)$, ESISTE UNA FUNZIONE DI INGRESSO $U(t)$ TALE CHE IL SISTEMA, A PARTIRE DA QUESTO STATO INIZIALE E INGRESSO $U(t)$ raggiunge UNO STATO FINALE $X(t_f)$ IN UN INTERVALLO DI TEMPO FINITO t_f ?

TEOREMA: AD OGNI STATO $X(t_0)$ DI UN SISTEMA CONTROLLABILE È POSSIBILE RAGGIUNGERE UN QUAUNQUE STATO FINALE X_f IN UN QUAUNQUE TEMPO FINITO t_f , PUR DI APPLICARE AL SISTEMA L'INGRESSO

$$U(\gamma) = B^T \cdot e^{A^T(t-\gamma)} [G(t)]^{-1} (X_p - e^{A(t-t_0)} X(t_0)) \quad \forall \gamma \in [t_0, t],$$

DOVE $G(t) \in \mathbb{M}_{n \times n}$ È IL GRAMIANO DI CONTROLLABILITÀ,

NON SINGOLARE $\forall t > t_0$. $G(t) = \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)} \cdot B \cdot B^T \cdot e^{A^T(t-\tau)} d\tau$

VERIFICA

$$\begin{aligned} X(t_p) &= e^{A(t_p-t_0)} \cdot X(t_0) + \int_{t_0}^{t_p} e^{A(t_p-\tau)} \cdot B \cdot U(\tau) d\tau = e^{A(t_p-t_0)} X(t_0) + \\ &+ \int_{t_0}^{t_p} e^{A(t_p-\tau)} \cdot B \cdot B^T \cdot e^{A^T(t_p-\tau)} \cdot [G(t_p)]^{-1} (X_p - e^{A(t_p-t_0)} \cdot X(t_0)) d\tau = \\ &= e^{A(t_p-t_0)} X(t_0) + G(t_p) (X_p - e^{A(t_p-t_0)} X(t_0)) = \\ &= e^{A(t_p-t_0)} X(t_0) + (X_p - e^{A(t_p-t_0)} X(t_0)) = X_p \end{aligned}$$

TEOREMA: UN SISTEMA LINEARE E STAZIONARIO È CONTROLLABILE $\Leftrightarrow G(t)$

È UNA MATRICE NON SINGOLARE $\forall t > t_0$

IL TEOREMA FORNISCE UN CRITERIO PER LA VERIFICA DELLA CONTROLLABILITÀ CHE

CONSENTIRE DI SEGUIRE UN INGRESSO OPPORTUNO PER RAGGIUNGERE UNO STATO DESIDERATO

PER DETERMINARE SE UN SISTEMA È CONTROLLABILE, PUÒ RISPARMIARE PIÙ ABBRACCIO L'

USO DEL SEGUENTE CRITERIO: DATO UN SISTEMA LINEARE E STAZIONARIO

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

CON $x(t) \in \mathbb{R}^n$ E $u(t) \in \mathbb{R}^r$, SI

CONSIANISCE LA MATRICE DI CONTROLLABILITÀ $n \times r \cdot n$

$C = [B \ AB \ A^2B \ \dots \ A^{n-1}B]$. CONDIZIONE NECESSARIA E SUFFICIENTE

AFFINCHÉ IL SISTEMA SIA CONTROLLABILE È CHE $\text{rk}(C) = n$.

SCRIVIAMO CHE $X^*(t) = \begin{pmatrix} \lambda_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & \lambda_2 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & \lambda_n \end{pmatrix} X(t) + \begin{pmatrix} b_{11} & b_{12} & \dots & b_{1r} \\ b_{21} & b_{22} & \dots & b_{2r} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ b_{r1} & b_{r2} & \dots & b_{rr} \end{pmatrix} U(t)$

DOVE A È IN FORMA DIAGONALE E $\lambda_i \neq \lambda_j \forall i \neq j$ E $\lambda_i \in \mathbb{R}$,

QUINDI AUTOVALORI REALI E DISTINTI. CONDIZIONE NECESSARIA È

SUFFICIENTE AFFINCHÉ IL SISTEMA SIA CONTROLLABILE È CHE B NON

ABBIA RIGHE IDENTICAMENTE NULLE.

PER SISTEMI LINEARI E STAZIONARI, LA CONTROLLABILITÀ NON È UNA PROPRIETÀ DELLA SPECIFICA REALIZZAZIONE ED È QUINDI INVARIANTE REFERITO

A QUALUNQUE TRANSFORMAZIONE DI SIMILITUDINE \Rightarrow SI PARLA DI CONTROLLABILITÀ DEL SISTEMA.

TEOREMA: SI CONSIDERANO DUE RAPPRESENTAZIONI DI UNO STESSO SISTEMA

DI ORDINE n : $X^*(t) = A \cdot X(t) + B \cdot U(t)$ E $\hat{X}^*(t) = \hat{A} \cdot \hat{X}(t) + \hat{B} \cdot U(t)$,

DOVE $\hat{X}(t) = T \cdot X(t)$. TE $M_{n \times n}$ È NON SINGOLARE $\Rightarrow \hat{A} = T \cdot A \cdot T^{-1}$ E

$\hat{B} = T \cdot B$. $X^*(t)$ È CONTROLLABILE $\Leftrightarrow \hat{X}^*(t)$ È CONTROLLABILE

DIMOSTRAZIONE

$$\hat{C} = [B \quad AB \dots A^{n-1}B] = [\Gamma B \quad \Gamma \cdot A \cdot \Gamma^{-1} \cdot B \cdot \Gamma \quad \Gamma A \Gamma^{-1} \cdot \Gamma A \Gamma^{-1} \cdot B \Gamma]$$

$$\dots \Gamma \cdot A \cdot \Gamma^{-1} \cdot \dots \cdot \Gamma \cdot A \cdot \Gamma^{-1} \cdot B \cdot \Gamma] = [\Gamma B \quad \Gamma A B \quad \Gamma A^2 B \dots \Gamma A^{n-1} B]$$

$$= T \cdot [B \quad AB \quad A^2 B \dots A^{n-1} B] = T \cdot C$$

T NON SINGOLARE $\Rightarrow \text{rk}(C) = \text{rk}(\hat{C})$

E SERVIZIO: DATO IL SISTEMA $X^*(t) = \begin{vmatrix} -1 & 0 \\ 0 & 1 \end{vmatrix} \begin{vmatrix} x(t) \\ z \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} 0 \\ z \end{vmatrix} u(t)$,

IN CUI $X(0) = \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \end{vmatrix}$, RISPONDERE ALLE SEGUENTI DOMANDE:

- IL SISTEMA È RAGGIUNGIBILE?

- CALCOLARE IL SOTOSPAZIO DEGLI STATI RAGGIUNGIBILI

- $x_{p_1} = \begin{vmatrix} 1 \\ 1 \end{vmatrix}$ È RAGGIUNGIBILE $\forall t \geq 0$?

- $x_{p_2} = \begin{vmatrix} 0 \\ -3 \end{vmatrix}$ È RAGGIUNGIBILE $\forall t \geq 0$?

- SE POSSIBILE, CALCOLARE LA FUNZIONE D'INGRESSO $U(t)$

CHE TRASFERISCE, IN UN TEMPO FINITO t_p , LO STATO DA $X(0)$ A X_{p_2}

$$R = [B \quad AB]$$

$$\Rightarrow \mathcal{R} = \begin{vmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 1 \end{vmatrix} \quad \text{rk}(\mathcal{R}) = 1 < 2 \Rightarrow \text{SISTEMA NON COMPLETAMENTE RAGGIUNGIBILE}$$

$$\bullet \mathcal{N}_{\mathcal{R}} = \text{Im}(\mathcal{R}) = \text{Im} \left(\begin{vmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 1 \end{vmatrix} \right) = \alpha \cdot \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix}, \alpha \in \mathbb{R}$$

$$\bullet \begin{vmatrix} 1 \\ 1 \end{vmatrix} = \alpha \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix} \quad \left\{ \begin{array}{l} 1=0! \\ \alpha=1 \end{array} \right. \Rightarrow \mathcal{N}_{f_1} \text{ NON RAGGIUNGIBILE}$$

$$\bullet \begin{vmatrix} 0 \\ -3 \end{vmatrix} = \alpha \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix} \quad \left\{ \begin{array}{l} 0=0 \\ \alpha=-3 \end{array} \right. \Rightarrow \mathcal{N}_{f_2} \text{ RAGGIUNGIBILE PER } \alpha=3$$

$$\bullet U(t) = B^T \cdot e^{A^T(t_f-t)} \cdot [G(t_f)]^{-1} \cdot X_{f_2}$$

$$e^{A \cdot t} = \mathcal{L}^{-1} [(sI - A)^{-1}] = \mathcal{L}^{-1} \left(\begin{vmatrix} \frac{1}{s+1} & 0 \\ 0 & \frac{1}{s-1} \end{vmatrix} \right) = \begin{vmatrix} e^{-t} & 0 \\ 0 & e^t \end{vmatrix}$$

$$e^{A \cdot t} \cdot B = \begin{vmatrix} e^t & 0 \\ 0 & e^t \end{vmatrix} \cdot \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 \\ e^t \end{vmatrix} \Rightarrow B^T \cdot e^{A^T t} = \begin{vmatrix} 0 & e^t \end{vmatrix}$$

$$G(t) = \int_0^t e^{A^T t} B B^T e^{A^T t} dt = \int_0^t e^{A^T t} \cdot 10 e^t I_2 dt = \int_0^t \begin{vmatrix} 0 & 0 \\ 0 & e^t \end{vmatrix} dt =$$

$$= \begin{vmatrix} 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2}(e^{2t} - 1) \end{vmatrix}. \quad t_f = 1 \Rightarrow G(t) = \begin{vmatrix} 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2}(e^2 - 1) \end{vmatrix}$$

$$U(t) = B^T e^{A^T(t_f-t)} \cdot [G(t_f)]^{-1} \cdot X_f \Rightarrow X_f = B G(t)$$

$$\begin{vmatrix} 0 \\ -3 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2}(e^2 - 1) \end{vmatrix} \cdot \begin{vmatrix} \beta_1 \\ \beta_2 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 \\ \frac{1}{2}\beta_2(e^2 - 1) \end{vmatrix}$$