

17 MAGGIO 2023

LTI

RAGGIUNGIBILITÀ : \hat{x} RAGGIUNGIBILE

$$M_r = [B : AB : \dots : A^{n-1}B]$$

 $\downarrow T_r$
FORMA CANONICA DI RAGGIUNGIBILITÀ $\hat{A} = \begin{bmatrix} \hat{A}_2 & \hat{A}_{2b} \\ 0 & \hat{A}_1 \end{bmatrix}$

$$\hat{B} = \begin{bmatrix} \hat{B}_2 \\ 0 \end{bmatrix}$$

ESEMPIO CIRCUITO CON CONDENSATORI

PER LTI-TC RAGGIUNGIBILITÀ \equiv CONTROLLABILITÀ(PORTARE LO STATO DI UN SISTEMA DA $x(0) = \hat{x}$ IN $x = 0$ IN UN TEMPO FINITO CON INGRESSO

LIMITATO)

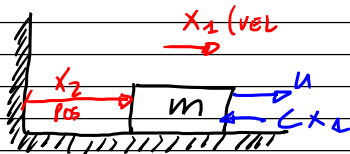
SE PARTE

NON CONTROLLABILE È ASINTOTICAM. STABILE

(TUTTI GLI AUTOVALORI DELLA PARTE NON CONTR. HANNO $\text{Re} < 0$) IL SISTEMA SI DICE STABILIZZABILE.

- PER UN SISTEMA COMPLET. CONTROLLABILE ESISTE SEMPRE ALMENO UN INGRESSO CHE PERMETTE A SISTEMA DI SPOSTARSI DA UNO STATO x_A AD UNO STATO x_B

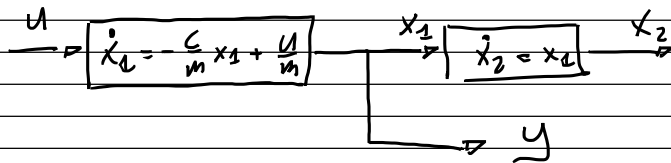
OSSERVABILITÀ



$$\dot{x}_1 = \frac{1}{m} (u - cx_1)$$

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -\frac{c}{m} x_1 + \frac{u}{m} \\ \dot{x}_2 = x_1 \end{cases}$$

$$y = x_1$$



SFRUTTANDO L'USCITA
NON SI PUÒ MISURARE
IN NESSUN MODO
A CONSERVARE
SU x_2

x_2 È UNA "PART" NON OSSERVABILE DEL SISTEMA

SE L'USCITA DEL SISTEMA FOSSE $y = x_2$

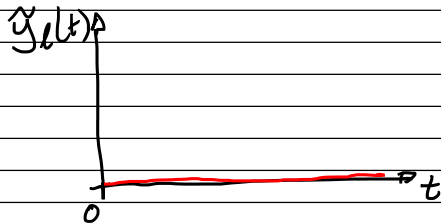
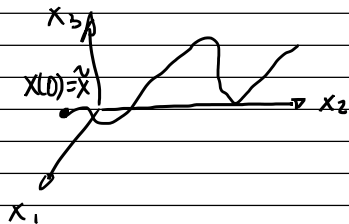


CI POSSIAMO
ASPETTARE
CHE QUESTO
SISTEMA SIA
COMPL. OSSERVABILE

PIÙ FORMALMENTE:

$$\begin{aligned}\dot{x} &= Ax + Bu \\ y &= Cx + Du\end{aligned}$$

$\tilde{x} \neq 0$ STATO DEL SISTEMA È NON OSSERVABILE SE, QUANDO SIA $\tilde{t} > 0$ FINITO, DETTO $\tilde{y}_e(t)$, $t \geq 0$, IL MOVIMENTO LIBERO DELL'USCITA GENERATO DA \tilde{x} , RISULTA $\tilde{y}_e(t) = 0$ $0 \leq t \leq \tilde{t}$



\tilde{x} NON OSSERVABILE PER IL SISTEMA

UN SISTEMA PRIVO DI STATI NON OSSERV. SI DICE COMPLETAMENTE OSSERVABILE

\tilde{x} È STATO N.O. SE ANALIZZANDO UN
 QUALSIASI TRATTO DELL' USCITA LIBERA CORRISP.
 NON SI RIESCE A DISTINGUERE DA $x=0$

$$y(t) = C e^{At} x_0$$

CI RENDIAMO CONTO CHE B E D NON HANNO ALCUN
 RUOLO RISPETTO ALL' OSSERVABILITÀ.

L_D È PARTE DI OSSERVABILITÀ DELLA COPPIA (A, C)

X_{N_0} INSIEME DEGLI STATI NON OSSEM.

X_0 " " " OSSEM

$$X_{N_0} \cup X_0 = \mathbb{R}^n$$

CRITERIO:

BASATO SULLA MATRICE M_o DI OSSERVABILITÀ:

$$M_o = \begin{bmatrix} C \\ C \cdot A \\ C \cdot A^2 \\ \vdots \\ C \cdot A^{n-1} \end{bmatrix} \quad \begin{matrix} p \times n \\ \mathbb{R} \end{matrix} \quad \begin{matrix} p \text{ USCITE} \end{matrix}$$

IL SISTEMA È COMPLETAMENTE OSSERVABILE \Leftrightarrow IL RANGO
DI M_o È PARIGLI A n $\rho(M_o) = n$

SE IL SISTEMA HA UNA SOLA USCITA ($p = 1$)

M_o È QUADRATA \Rightarrow È EQUIV. A DIRE $\det(M_o) \neq 0$

- SE IL SISTEMA NON È COMPL. OSSERV. SI PUÒ
"ISOLARE" LA SUA PARTE NON OSSERVABILE

$$n_0 = p(M_0) \quad n_0 < n \quad \text{NON COMPL. OSSERV.}$$

OPPORTUNO CAMBIO DI VARIABILI:

$$\hat{X} = T_0 X \quad \Rightarrow \quad \dot{\hat{X}} = \hat{A} \hat{X}$$

$$y = \hat{C} \hat{X}$$

FORMA CANONICA IN OSSERVABILI

$$\text{CON } \hat{A} = \begin{bmatrix} \hat{A}_a & 0 \\ \hat{A}_{ab} & \hat{A}_b \end{bmatrix}$$

$$\hat{A}_a \in \mathbb{R}^{n_0 \times n_0}$$

$$\hat{C} = [\hat{C}_a \quad 0]$$

$$\hat{C}_a \in \mathbb{R}^{p \times n_0}$$

COME SI COSTRUISCE T_0 ?

SI SELEZIONANO $n - n_0$ VETTORI LIN. INDIP. z_i t.c.

$$M_0 z_i = 0$$

LO SPAZIO GENERATO DA TALI
VETTORI È LO SPAZIO DEGLI
STATI NON OSSERVABILI

IN T_0^{-1} VENGONO POSTI MULTIPLI DEI VARI z_i
PRECEDUTI DA n_0 COLONNE LIN. IND. ARBITRARI.

$$T_0^{-1} = \underbrace{\begin{bmatrix} n_0 & n - n_0 \\ \text{VETTORI} & \vdots \text{MULTIPLI} \\ \text{LIN. IND.} & \vdots \text{DI } z_i \end{bmatrix}}_{n \times n}$$

$\det(T_0^{-1}) \neq 0$
 \downarrow
ESISTE
 T_0

PARTIZIONIAMO IL VETTORE \hat{x} IN MANIERA CONSEGUENTE

$$\hat{x} = \begin{bmatrix} \hat{x}_a \\ \hat{x}_b \end{bmatrix}$$

$$\hat{x}_a \in \mathbb{R}^{n_0}$$

$$\begin{aligned}\dot{x} &= Ax + Bu \\ y &= Cx + Du\end{aligned}$$

EQUIVALENTE

$$\begin{aligned}\dot{\hat{x}}_2 &= \hat{A}_2 \hat{x}_2 \\ \dot{\hat{x}}_b &= \hat{A}_{2b} \hat{x}_2 + \hat{A}_b \hat{x}_b \\ y &= \hat{C}_2 \hat{x}_2\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\dot{\hat{x}}_2 &= \hat{A}_2 \hat{x}_2 && \text{PARTE OSS.} \\ \dot{\hat{x}}_b &= \hat{A}_{2b} \hat{x}_2 + \hat{A}_b \hat{x}_b && \text{PARTE NON OSS.} \\ y &= \hat{C}_2 \hat{x}_2\end{aligned}$$

\hat{x}_b NON INFLUISCE
NÈ DIRETTAMENTE
NÈ INDIRETTAMENTE
SULL'EVOLUT. DELL'USCITA

AUTOVALORI DI A SONO AUTOV. $\hat{A}_2 \cup$ AUTOV. \hat{A}_b

AUTOV. PARTE OSSERVABILE AUTOV. PARTE NON OSS.

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -\frac{c}{m} x_1 + \frac{1}{m} u \\ \dot{x}_2 = x_1 \end{cases}$$

$$y = x_1$$

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

$\uparrow A_{12}$
 $\uparrow A_{21}$

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

$\uparrow C_2$

$$H_0 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{c}{m} & 0 \end{bmatrix}$$

$$n_0 = 1$$

- AUTOU. DELLA PARTE OSSERV.

$$\dot{E} = -\frac{c}{m}$$

- AUTOU. DELLE PARTI NON OSS.

$$\dot{E} = 0$$

$$p=1 \rightarrow H_0 \text{ } n \times n$$

$$\text{RANGO} = 1$$

$$\det = 0$$

SIST. NON
COMPLETAMENTE
OSSERVABILE

UN SISTEMA PUÒ ESSERE SIA NON COMPLETAM.

OSSERVABILE SIA NON COMPLET. RAGG.

SI PUÒ SCOMPORRE A CONSEGUENZA:

$$\hat{x} = T_k x \quad \Rightarrow \quad \dot{\hat{x}} = \hat{A} \hat{x} + \hat{B} u$$

$$y = \hat{C} \hat{x} + D u$$

con $\hat{x} = \begin{bmatrix} \hat{x}_a \\ \hat{x}_b \\ \hat{x}_c \\ \hat{x}_d \end{bmatrix}$

$$\hat{A} = \begin{bmatrix} \hat{A}_a & \hat{A}_{ab} & \hat{A}_{ac} & \hat{A}_{ad} \\ 0 & \hat{A}_b & \hat{A}_{bc} & \hat{A}_{bd} \\ 0 & 0 & \hat{A}_c & \hat{A}_{cd} \\ 0 & 0 & 0 & \hat{A}_d \end{bmatrix}$$

$$\hat{B} = \begin{bmatrix} \hat{B}_a \\ \hat{B}_b \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\hat{C} = \begin{bmatrix} 0 & \hat{C}_b & 0 & \hat{C}_d \end{bmatrix}$$

- \hat{x}_b PARTE COMPLETAMENTE OSS. E RAGG.
- AUTOV. \hat{A}_b DELLA PARTE COMPL. OSS. E RAGG.

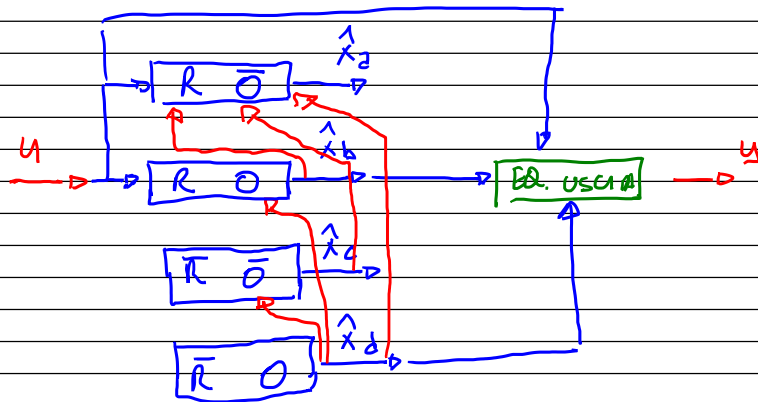
$\begin{bmatrix} \hat{x}_a \\ \hat{x}_b \end{bmatrix}$ PARTE RAGGIUNGIBILE $\dim N_r$

$\begin{bmatrix} b \\ d \end{bmatrix}$ PARTE OSSERVABILE $\dim N_o$

| | | |
|---------------------------|---------------------|--------------------------------------------------------|
| $\dot{\hat{x}}_a = \dots$ | RAGG. & NON OSS. | } SCOMPOS. CANONICA o SCOMPOSIZ. di KALMAN |
| $\dot{\hat{x}}_b = \dots$ | RAGG & OSS. | |
| $\dot{\hat{x}}_c = \dots$ | NON RAGG & NON OSS. | |
| $\dot{\hat{x}}_d = \dots$ | NON RAGG. & OSS. | |

GLI AUTOV. DI \hat{A} (E QUINDI DI A) SONO
UNIONE DI AUTOV. DELLE VARIE PARTI

SI PARLA DI STABILITÀ INTERNA DELLA SINGOLA
PARTE



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

$$y = Cx + Du$$

MI PRENDIAMO

$$y(t) = \hat{C} e^{\hat{A}t} \hat{x}_0 + \int_0^t \underbrace{\hat{C} e^{\hat{A}(t-\tau)} \hat{B}} u(\tau) d\tau + D u(t)$$

TRASF. SECONDO LAPLACE

$$Y(s) = \hat{C} (sI - \hat{A})^{-1} \hat{x}_0 + \underbrace{\left[\hat{C} (sI - \hat{A})^{-1} \hat{B} + D \right]}_{\text{FUNZ DI TRASFERIM. } G(s)} U(s)$$

$$\hat{C} e^{\hat{A}(t-\tau)} \hat{B} =$$

$$\begin{bmatrix} 0 & \hat{C}_b & 0 & \hat{C}_d \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} e^{\hat{A}_a(t-\tau)} & * & * & * \\ 0 & e^{\hat{A}_b(t-\tau)} & * & * \\ 0 & 0 & e^{\hat{A}_c(t-\tau)} & * \\ 0 & 0 & 0 & e^{\hat{A}_d(t-\tau)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \hat{B}_2 \\ \hat{B}_b \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} 0 & \hat{C}_b e^{\hat{A}_b(t-\tau)} & * & * \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \hat{B}_2 \\ \hat{B}_b \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \hat{C}_b e^{\hat{A}_b(t-\tau)} \hat{B}_b$$

\downarrow
 DIPENDE
SOLO DALLA
 PARTE b

COMPLETAM.

OSS. E COMPL.

RAGG.


$$y(t) = \hat{C} e^{\hat{A}t} \hat{x}_0 + \int_0^t \hat{C} e^{\hat{A}(t-\tau)} \hat{B} u(\tau) d\tau + D u(t)$$

TRASF. SECONDO LAPLACE

$$G(s) = \hat{C} (sI - \hat{A})^{-1} \hat{B} + D$$

LA F.d.t. DIPENDE SOLO DALLA PARTE

COMPLETAMENTE RAGGIUNGIBILE ED OSSERV.

$$G(s) = \frac{C \operatorname{adj}(sI - A) B + D}{\pi_A(s)} = \frac{n(s)}{d(s)}$$


I POLI DI $G(s)$ COINCIDONO CON GLI AUTOV.
DI A APPARTENENTI ALLA SOLA PARTE COMPL.

RAGGIUNGIBILE ED OSSERVABILE

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

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

$$C = \begin{bmatrix} 2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$D = 0$$

PROPRIETÀ DEL SISTEMA

STABILITÀ INTERNA: AS. STABILE

RAGGIUNGIBILITÀ?

$$M_r = \begin{bmatrix} B & AB \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \rho(M_r) = 1 \quad \text{NON COMPL. RAGG.}$$

$$\det(M_r) = 0$$

- 1 AUTOV. PARTE RAGG.

- 2 " " NON RAGG.

OSSERVABILITÀ?

$$M_o = \begin{bmatrix} C \\ CA \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ -2 & 2 \end{bmatrix} \quad \det(M_o) \neq 0$$

$$\rho(M_o) = 2$$

SIST. COMPLETAM. OSSERVABILE

$$G(s) = ?$$

GRADO DEN = 1

IL DEN È $s+1$

GRADO DEL NUMERATORE $<$ GRADO DEN
STRETTAM. PROPRIO

$$(D=0)$$

$$\rightarrow = 0$$

BIBO STABILITÀ? (STABILITÀ ESTERNA)

STABILE E STERNAMENTE
SISTEMA BIBOSTABILE

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

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

$$C = \begin{bmatrix} 2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$D = 0$$

$$G(s) = C(sI - A)^{-1}B + \cancel{D}^{\text{red}} = 0$$

$$sI - A = \begin{bmatrix} s+1 & -1 \\ 0 & s+2 \end{bmatrix} \quad \text{cof}(sI - A) = \begin{bmatrix} s+2 & 0 \\ 1 & s+1 \end{bmatrix}$$

$$\text{cof}^T(sI - A) = \begin{bmatrix} s+2 & 1 \\ 0 & s+1 \end{bmatrix}$$

$\text{adj}(sI - A)$

$$\det(sI - A) = (s+1)(s+2)$$

$$(sI - A)^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{1}{s+1} & \frac{1}{(s+1)(s+2)} \\ 0 & \frac{1}{s+2} \end{bmatrix}$$

$$C(sI - A)^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{2}{s+1} & \frac{2}{(s+1)(s+2)} \end{bmatrix}$$

$$C(sI - A)^{-1}B = \frac{2}{s+1}$$

$$G(s) = \frac{2}{s+1}$$



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

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

STABILITÀ
INTERNA

$$C = \begin{bmatrix} 2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$D = 1$$

INSTABILE

(AUTOV. -3, 1)

STABILITÀ ESTERNA?

ANCORA NON SI PUÒ
DIRE

RAGGIUNGIBILITÀ?

$$M_r = \begin{bmatrix} 1 & -3 \\ 1 & -1 \end{bmatrix}$$

$$\det(M_r) \neq 0$$

$$\rho(M_r) = 2$$

COMPL.
RAGGIUNGB.

OSSERVABILITÀ?

1 AUTOV. PARTE NON OSSERV.

-3 " " OSSERV.

STABILITÀ ESTERNA?

-3 È L'AUTOV. DELLA PARTE COMPL. RAGG. E OSS.

↳ SISTEMA È BIBO-STABILE

$$(sI - A) = \begin{bmatrix} s+3 & 0 \\ 2 & s-1 \end{bmatrix}$$

$$\det(sI - A) = (s+3)(s-1)$$

$$\text{cof } (sI - A) = \begin{bmatrix} s-1 & -2 \\ 0 & s+3 \end{bmatrix}$$

$$\text{adj } (sI - A) = \begin{bmatrix} s-1 & 0 \\ -2 & s+3 \end{bmatrix}$$

$$(sI - A)^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{1}{s+3} & 0 \\ \frac{-2}{(s-1)(s+3)} & \frac{1}{s-1} \end{bmatrix}$$

$$C(sI - A)^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{2}{s+3} & 0 \end{bmatrix}$$

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

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

$$C(sI - A)^{-1}B = \frac{2}{s+3}$$

$$C(sI - A)^{-1}B + D = \frac{2}{s+3} + 1 = \frac{2 + s + 3}{s+3} = \frac{s+5}{s+3}$$