

$$\beta = \begin{vmatrix} \beta_1 \\ \beta_2 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \beta_1 \\ \frac{6}{1-e^2} \end{vmatrix}, \beta_1 \in \mathbb{R}$$

$$\Rightarrow U(t) = \beta^T e^{A^T(t_0-t)} [G(t_0)]^{-1} X_p = \beta^T e^{A^T(t_0-t)} \cdot \beta$$

$$= \begin{vmatrix} 0 & e^{(1-t)} & \cdot \\ \cdot & \frac{\beta_1}{1-e^2} \end{vmatrix} = 6 \cdot \frac{e^{(1-t)}}{1-e^2}$$

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

IN CUI $X(0) = \begin{vmatrix} e^{-1} \\ e^1 \end{vmatrix}$, VERIFICARE CHE È POSSIBILE TRASFERIRE

LO STATO DA $X(0)$ A $X_p(\bar{t}) = \begin{vmatrix} 1 \\ 2 \end{vmatrix}$, IN UN INTERVALLO $\bar{t} = 1$,

E CALCOLARE LA FUNZIONE DI INGRESSO CORRISPONDENTE

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

LA SOLUZIONE ESISTE SE $(X_p(\bar{t}) - e^{A\bar{t}} X(0)) \in \text{Im}(R)$

$$\text{Im}(R) = d \cdot \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix}, d \in \mathbb{R} \quad e^{A\bar{t}} = d^{-1} [(sI - A)^{-1}] = \begin{vmatrix} e^{-t} & 0 \\ 0 & e^t \end{vmatrix}$$

$$e^{A\bar{t}} = \begin{vmatrix} e^{-t} & 0 \\ 0 & e^t \end{vmatrix} \Rightarrow (X_p(\bar{t}) - e^{A\bar{t}} X(0)) = \begin{vmatrix} 1 \\ 2 \end{vmatrix} - \begin{vmatrix} e^{-1} & 0 \\ 0 & e^1 \end{vmatrix} \cdot \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix}$$

$$= \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix} \Rightarrow (X_p(\bar{t}) - e^{A\bar{t}} X(0)) \in \text{Im}(R)$$

$$U(\bar{t}) = B^T e^{A^T(\bar{t}-\tau)} [G(t)]^{-1} (X_p(\bar{t}) - e^{A\bar{t}} \cdot X(0))$$

$$G(\bar{t}) = \int_0^{\bar{t}} e^{A\tau} BB^T e^{A^T\tau} d\tau = \int_0^{\bar{t}} \begin{vmatrix} 0 \\ e^\tau \end{vmatrix} \cdot 10 e^\tau d\tau$$

$$\Rightarrow G(1) = \begin{vmatrix} 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2}(e^2 - 1) \end{vmatrix} \text{ POMAMO } \beta = [G(1)]^{-1} (X_p(\bar{t}) - e^{A\bar{t}} X(0))$$

$$\Rightarrow (X_p(\bar{t}) - e^{A\bar{t}} \cdot X(0)) = G(1)\beta \quad \beta = \begin{vmatrix} \beta_1 \\ \beta_2 \end{vmatrix} \text{ ETB}$$

$$D_A \text{ cu } \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 \\ \frac{1}{2}\beta_2(e^2 - 1) \end{vmatrix} \quad \beta = \begin{vmatrix} \beta_1 \\ \frac{\beta_2}{e^2 - 1} \end{vmatrix} e^{(t-\bar{t})}$$

$$U(t) = \beta^T \cdot e^{A^T(t_R - t)} \cdot \beta = 0 \cdot e^{(t_R - t)} \cdot \begin{vmatrix} \beta_1 \\ \frac{\beta_2}{e^2 - 1} \end{vmatrix} = 2 \cdot \frac{e^{(t_R - t)}}{e^2 - 1}, t \in [0, \bar{t}]$$

ESEMPIO: DATO IL SISTEMA $X^*(t) = \begin{vmatrix} 0 \\ x(t) + 1 \\ 0 \end{vmatrix}$,
 IN CUI $X(0) = \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{vmatrix}$, DIRE SE È CONTROLLABILE E, IN CASO

AFFERMATIVO, INDIVIDUARE LA LEGGE CHE PORTA DA $X(0)$ A $X_p(2) = \begin{vmatrix} 3 \\ 3 \\ 3 \end{vmatrix}$

$R = IB \quad AB = \begin{vmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{vmatrix} \quad \text{rk}(R) = 2 = 2 \Rightarrow$ SISTEMA COMPLETAMENTE RAGLIUNGIBILE

\Rightarrow SISTEMA COMPLETAMENTE CONTROLLABILE

$$U(\bar{t}) = B^T \cdot e^{A^T(\bar{t}-\tau)} [G(t)]^{-1} (X_p(\bar{t}) - e^{A\bar{t}} \cdot X(0)) \quad G(\bar{t}) = \int_0^{\bar{t}} e^{A\tau} BB^T e^{A^T\tau} d\tau$$

$$e^{A\bar{t}} = \mathcal{L}^{-1}[(\lambda I - A)^{-1}] = \mathcal{L}^{-1}\left(\begin{vmatrix} \frac{1}{3} & \frac{1}{3}s^2 \\ 0 & \frac{1}{3}s \end{vmatrix}\right) = \begin{vmatrix} 1 & s \\ 0 & 1 \end{vmatrix}$$

$$e^{A\bar{t}} B = \begin{vmatrix} 1 \\ 1 \end{vmatrix} \quad B^T e^{A^T \bar{t}} = \begin{vmatrix} 1 \\ 1 \end{vmatrix}^T = \begin{vmatrix} 1 & 1 \end{vmatrix}$$

$$G(\bar{t}) = \begin{vmatrix} \bar{t} & 2 \\ 0 & 1 \end{vmatrix} \cdot \begin{vmatrix} 1 & 1 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \frac{1}{3}t^3 & \frac{1}{2}t^2 \\ \frac{1}{2}t^2 & 1 \end{vmatrix}$$

$$G(2) = \begin{vmatrix} \frac{8}{3} & 2 \\ 2 & 2 \end{vmatrix} \quad [G(2)]^{-1} = \begin{vmatrix} \frac{3}{2} & -\frac{3}{2} \\ -\frac{3}{2} & 2 \end{vmatrix}$$

$$U(t) = B^T \cdot e^{A^T(\bar{t}-\tau)} [G(\tau)]^{-1} (x_R(\bar{t}) - e^{A\bar{t}} x(\tau)) = \\ = \begin{vmatrix} 2 & 1 \\ -1 & 1 \end{vmatrix} \begin{vmatrix} \frac{3}{2} & -\frac{3}{2} \\ -\frac{3}{2} & 2 \end{vmatrix} \left(\begin{vmatrix} 3 \\ 3 \end{vmatrix} - \begin{vmatrix} 1 & 2 \\ 0 & 1 \end{vmatrix} \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \end{vmatrix} \right) = -\frac{3}{2}$$

FORMA CANONICA CONTROLLABILE DI KALMAN

È UNO STRUMENTO UTILE PER METTERE IN EVIDENZA LE PROPRIETÀ DI CONTROLLABILITÀ DI UN SISTEMA LINEARE E STAZIONARIO.

INDICATO NELLA FORMA GENERICA $\dot{\hat{x}}(t) = \hat{A} \cdot \hat{x}(t) + \hat{B} \cdot u(t)$, NELLA FORMA

CANONICA CONTROLLABILE DI KALMAN È COSÌ SCRITTO:

$$\hat{A} = \begin{vmatrix} \hat{A}_L & \hat{A}_L \\ -\frac{1}{\hat{A}_{NC}} + \frac{1}{\hat{A}_L} & 0 \end{vmatrix}, \quad \hat{B} = \begin{vmatrix} \hat{B}_L \\ 0 \end{vmatrix}:$$

- $\hat{A} \rightarrow$ MATERICE QUADRATA DI GRADO n_L , CONTROLLABILITÀ

- $\hat{A}_{NC} \rightarrow$ MATERICE QUADRATA DI GRADO $n - n_c$, NON CONTROLLABILITÀ
- $\hat{B}_c \rightarrow$ MATERICE DI n_c RIGHE, CONTROLLABILITÀ
- $\hat{B}_{NC} \rightarrow$ MATERICE DI $n - n_c$ RIGHE, NON CONTROLLABILITÀ.

LA COPPIA (\hat{A}_c, \hat{B}_c) È CONTROLLABILE $\Rightarrow \hat{x} = \begin{pmatrix} \hat{x}_c \\ \hat{x}_{NC} \end{pmatrix}, \hat{x}_c \in \mathbb{R}^{n_c}$

$\hat{x}_{NC} \in \mathbb{R}^{n-n_c} \Rightarrow$ IL SISTEMA SI DECOMPOSTO IN DUE SOTTOSISTEMI:

- SOTTOSISTEMA CONTROLLABILE DI ORDINE n_c GOVERNATO DALL'EQUAZIONE

$$\text{DIFFERENZIALE } \dot{\hat{x}}_c(t) = \hat{A}_c \cdot \hat{x}_c(t) + \hat{A}_c \cdot \hat{x}_{NC}(t) + \hat{B}_c \cdot u(t)$$

- SOTTOSISTEMA NON CONTROLLABILE DI ORDINE $n - n_c$ GOVERNATO

$$\text{DALL'EQUAZIONE DIFFERENZIALE } \dot{\hat{x}}_{NC}(t) = \hat{A}_{NC} \cdot \hat{x}_{NC}(t)$$

TEOREMA: DATO UN SISTEMA LINEARE E STAZIONARIO

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = A \cdot x(t) + B \cdot u(t) \\ y(t) = C \cdot x(t) + D \cdot u(t) \end{cases}, \text{ SI RICONDUCE ALLA FORMA CONTROLLABILE}$$

DI KALMAN ATTRAVERSO LA TRASFORMAZIONE $x(t) = T^{-1} \cdot \hat{x}(t)$, DOVE

T^{-1} È UNA MATERICE NON SINGOLARE IN CUI LE PRIME n_c COLONNE CONCERNANO

CON LE n_c COLONNE DI C E LE ALTRI $n - n_c$ COLONNE SONO

LINEARMENTE INDIPENDENTI MA LORO È TRA LE ALTRE n_c

$$\text{ESERCIZIO: } X(t) = A \cdot X(t) + B \cdot U(t) = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 3 \end{vmatrix} \cdot X(t) + \begin{vmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{vmatrix} \cdot U(t)$$

• AUTOVALORI DI A: $\lambda_1=1, \lambda_2=2, \lambda_3=3$

$$\bullet C = I \quad B \quad AB \quad A^2B \quad I = \begin{vmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 2 & 4 \\ 0 & 0 & 0 \end{vmatrix} \quad \text{rk}(C)=n=2$$

$$\Rightarrow t_1 = \begin{vmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{vmatrix}, \quad t_2 = \begin{vmatrix} 1 \\ 2 \\ 0 \end{vmatrix} \quad t_3: \begin{cases} t_1^T \cdot t_3 = 0 \\ t_2^T \cdot t_3 = 0 \end{cases} \quad t_3 \perp t_1, t_3 \perp t_2$$

$$\Rightarrow t_3 = \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \\ t_{3,3} \end{vmatrix} : t_{3,3} \in \mathbb{R}. \text{ Poniamo } = 1$$

$$\Rightarrow T^{-1} = \begin{vmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix}; \quad T = \begin{vmatrix} -2 & -1 & 0 \\ 1 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix}$$

$$\hat{A} = T \cdot A \cdot T^{-1} = \begin{vmatrix} \hat{A}_c & \hat{A}_1 \\ -\frac{1}{0} + \frac{1}{1} & -\frac{1}{0} - \frac{1}{0} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 & -2 & 1 & 0 \\ 1 & 3 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 3 \end{vmatrix}$$

$$B \quad \hat{B} = T \cdot B = \begin{vmatrix} \hat{B}_c \\ -\frac{1}{0} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{vmatrix}$$

OSSERVABILITÀ/DETERMINABILITÀ

QUESTE PROPRIETÀ CONSENTONO DI STIMARE LO STATO DEL SISTEMA

$X(0)$ TRAMITE LA MISURA DEL MOVIMENTO DELL'USCITA $Y(t)$ È DELLA

INGRESSO U(t). L'**OSSERVABILITÀ** DESCRIVE LA STIMA DELLO STATO INIZIALE È LA DETERMINABILITÀ CONSENTE DI STIMARE LO STATO FINALE

STATO OSSERVABILE

UNO STATO $X^* \neq 0$ DEL SISTEMA $\begin{cases} X^*(t) = A \cdot X(t) + B \cdot U(t) \\ Y(t) = C \cdot X(t) + D \cdot U(t) \end{cases}$ SI

DICE NON OSSERVABILE IN $[t_0, t^*]$ SE $\forall t^* \in [t_0, +\infty) \exists Y_\epsilon(t)$

CONSEGUENTE A $X(t_0) | Y_\epsilon(t) = 0 \quad \forall t \in [t_0, t^*]$.

OSSIA L'ANALISI DI UN TRATTO QUAISIASI NON CONSENTA DI DISTINIRE X^* DA $x=0$ CHE GENERA RISPOSTA LIBERA NULLA.

SINONI CHE B E D NON HANNO RUOLO NELL'OSSERVABILITÀ, DUNQUE ATTRIBUITA ALLA COPPIA A, C.

UN SISTEMA SI DICE OSSERVABILE SE $\exists [t_0, t_1] | \text{NON U}(t) \equiv Y(t) \wedge$

DETERMINA SEMPRE È UNIVOCAMENTE IL VALORE DELLO STATO DI ESSO

ALL'INIZIO DELL'ANALISI, OSSIA $X(t_0)$.

L'INSIEME DI TUTTI GLI STATI NON OSSERVABILI IN $[t_0, t^*]$ È DATO

DALL'INSIEME DI NON OSSERVABILITÀ $\mathcal{N}_{NO}(t^*)$ IN $t^* \in \mathcal{N}_{NO}(t^*)$

IL SOTOSPAZIO DI NON OSSERVABILITÀ È DEFINITO COME L'INSIEME

DI NON OSSERVABILITÀ DI DIMENSIONE MINIMA $\mathcal{X}_{NO} = \min_{T \in [t_0, +\infty)} \mathcal{X}_{NO}(T)$.

IL SOTOSPAZIO DI OSSERVABILITÀ SI DEFINISCE COME IL COMPLEMENTARE

DI $\mathcal{X}_{NO} \Rightarrow \mathcal{X}_o = \overline{\mathcal{X}_{NO}}$. UN SISTEMA È COMPLETAMENTE OSSERVABILE SE $\mathcal{X}_o = \mathcal{X}$

STATO DETERMINABILE

UN STATO $X^* \neq 0$ DEL SISTEMA $\begin{cases} X^*(t) = A \cdot X(t) + B \cdot U(t) \\ Y(t) = C \cdot X(t) + D \cdot U(t) \end{cases}$ SI

DICE NON DETERMINABILE IN $[t_0, t^*]$ SE $\forall t^* \in [t_0, +\infty) \exists Y_e(t)$

CON STATO FINALE $X(t^*)=0 | Y_e(t)=0 \quad \forall t \in [t_0, t^*]$.

OSSIA L'ANALISI DI UN TRATTO QUALSIASI CON STATO FINALE X^*
NON È DISTINGUIBILE DA $X=0$

SINONI CHE B E D NON HANNO RUOLO NELLA DETERMINABILITÀ, DUNQUE
ATTRIBUITA ALLA COPPIA A, C.

UN SISTEMA SI DICE DETERMINABILE SE $\exists [t_0, t_p] |$ NON U(0) E Y(0) SI

DETERMINA SEMPRE E UNIVOCAMENTE IL VALORE DELLO STATO FINALE X(t_p)

L'INSIEME DI TUTTI GLI STATI NON DETERMINABILI IN $[t_0, t^*]$ È DATO

DALL'INSIEME DI NON DETERMINABILITÀ $\mathcal{X}_{ND}(t^*)$ IN $t^* \in \mathcal{X}_{ND}(t^*)$

IL SOTOSPAZIO DI NON DETERMINABILITÀ È DEFINITO COME L'INSIEME

DI NON DETERMINABILITÀ DI DIMENSIONE MINIMA $\mathcal{X}_{ND} = \min_{\text{SOTOSPAZI}} \mathcal{X}_{ND}(E)$.

IL SOTOSPAZIO DI DETERMINABILITÀ SI DEFINISCE COME IL COMPLEMENTARE

DI $\mathcal{X}_{ND} \Rightarrow \mathcal{X}_D = \overline{\mathcal{X}_{ND}}$. UN SISTEMA È COMPLETAMENTE DETERMINABILE SE $\mathcal{X}_D = \mathcal{X}$

IN GENERE, L'OSSERVABILITÀ IMPLICA LA DETERMINABILITÀ MA NON SEMPRE

VALE IL VICEVERSA; VALE SOLO PER SISTEMI LINEARI E STAZIONARI A TEMPO

CONTINUO. PER QUESTI SISTEMI, INFATI, L'INVERSA DELLA MATEMATICA DI
 $A(E-E_0)$

TRANSIZIONE DENTRO STATO E CONSENTE DI RICAVARE LO STATO INIZIALE
 $A(E-E_0)$

$X(E_p) = e^{-A(E-E_p)} \cdot X(E_0)$. PER SISTEMI LINEARI E STAZIONARI, $\mathcal{X}_D = \mathcal{X}_0$.

PER COMODITÀ, SI STUDIANO SEMPRE LE PROPRIETÀ DI OSSERVABILITÀ.

PROBLEMA DELL'OSSERVABILITÀ

DATA LA FUNZIONE DI INGRESSO $U(\cdot)$ ED IL USCITA $Y(\cdot)$ IN UN INTERVALLO

DI TEMPO $[E_0, E_f]$, È POSSIBILE DETERMINARE $X(E_0)$?

TEOREMA: LO STATO INIZIALE $X(E_0)$ DI UN SISTEMA OSSERVABILE PUÒ ESSERE

DETERMINATO CONOSCENDO $U(t)$ E $Y(t)$ IN $[E_0, E_f]$. PRIMA SI DETERMINA

$$Y_f(t) = \int_{E_0}^t C \cdot e^{-A(E-t)} \cdot B \cdot U(t') dt' + D \cdot U(t) \quad \text{E, NOTO } Y(t), \quad Y_e(t) = Y(t) - Y_f(t)$$

DA QUI $X(t_0) = V(t)^{-1} \cdot \int_{t_0}^{t} e^{A^T(t-\tau)} \cdot C^T \cdot Y_e(\tau) d\tau$, IN CUI
 $V(t) = \int_{t_0}^t e^{A^T(t-\tau)} \cdot C^T \cdot C \cdot e^{AC(t-\tau)} d\tau$ È IL GRAMIANO DI OSSERVABILITÀ,
 MATRICE $n \times n$ NON SINGOLARE $\forall t > t_0$.

TEOREMA: UN SISTEMA LINEARE E STAZIONARIO È OSSERVABILE

$\Leftrightarrow V(t)$ È NON SINGOLARE $\forall t > t_0$.

TALE TEOREMA FORNISCE UN CRITERIO, SEPPURE MOLTO LABORIOSO,

PER VERIFICARE L'OSSERVABILITÀ. SE SI È INTERESSANTI SOLO

AD ESSA, PUÒ AIUTARCI IL SEGUENTE CRITERIO: DATO UN

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

DOVE $X \in \mathbb{R}^n$ E $Y \in \mathbb{R}^p$, DEFINIAMO LA MATRICE DI OSSERVABILITÀ

$P_{n \times n} \quad U = \begin{vmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{vmatrix}$. CONDIZIONE NECESSARIA E SUFFICIENTE

AFFINCHÉ IL SISTEMA SIA COMPLETAMENTE OSSERVABILE È CHE $n_0 = \text{rk}(U) = n$

SI CONSIDERI UN SISTEMA LINEARE E STAZIONARIO COSÌ DESCRITTO:

$$X^*(t) = \begin{pmatrix} z_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & z_2 & \dots & 0 \\ \vdots & & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & z_n \end{pmatrix} \cdot X(t)$$

A IN FORMA DIAGONALE, AUTOVALORI
REALI E DISTINTI

$$Y(t) = \begin{pmatrix} c_{1,1} & c_{1,2} & \dots & c_{1,n} \\ c_{2,1} & c_{2,2} & \dots & c_{2,n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ c_{n,1} & c_{n,2} & \dots & c_{n,n} \end{pmatrix} \cdot Y(t)$$

CONDIZIONE NECESSARIA E SUFFICIENTE AFFINCHÈ UN SISTEMA SIA OSSERVABILE È CHE U NON ABbia COLONNE IDENTICAMENTE NULLE.

L'OSSERVABILITÀ SI CONSERVA IN TUTTE LE DIVERSE RAPPRESENTAZIONI

TEOREMA: SI CONSIDERINO LE DUE RAPPRESENTAZIONI SEGUENTI:

$$X^*(t) = A \cdot X(t) + B \cdot U(t), \quad \widehat{X}^*(t) = \widehat{A} \cdot \widehat{X}(t) + \widehat{B} \cdot U(t), \quad \widehat{X}(t) = T \cdot X(t),$$

$$\widehat{A} = T \cdot A \cdot T^{-1}, \quad \widehat{B} = T \cdot B, \quad T \in \mathbb{R}^{n \times n}. \quad \text{LA PRIMA REALIZZAZIONE È}$$

OSSERVABILE \iff LA SECONDA REALIZZAZIONE È OSSERVABILE

$$\text{E } \widehat{Y} = \begin{vmatrix} \widehat{C} \\ \vdots \\ \widehat{C} \cdot \widehat{A}^{n-1} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} C \cdot T^{-1} \\ \vdots \\ C \cdot T^{-1} \cdot T \cdot A \cdot T^{-1} \\ \vdots \\ C \cdot T^{-1} \cdot T \cdot A \cdot T^{-1} \cdots T \cdot A \cdot T^{-1} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} C \cdot T^{-1} \\ \vdots \\ C \cdot A \cdot T^{-1} \\ \vdots \\ C \cdot T^{-1} \cdot A^{n-1} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} C \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{vmatrix} \cdot T^{-1} = Y \cdot T^{-1}$$

ESEMPIO: $\left\{ \begin{array}{l} X^*(t) = \begin{pmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \cdot X(t) + \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix} \cdot U(t) \\ Y(t) = \begin{pmatrix} 0 & 1 & -1 \end{pmatrix} \cdot X(t) \end{array} \right.$

① DIRE SE LO STATO È COMPLETAMENTE OSSERVABILE

② OSSERVATO CHE $U(t)=0$ PER $t \in [0, 2]$ E, CONSIDERANDO CHE

$y_e(t) = 2e^{-t} + 3$, DETERMINARE SE È POSSIBILE LO STATO INIZIALE(0)

AI INFINTI STATI INIZIALI CHE POSSONO DAR LUOGO A $X_e(t)$

$$\textcircled{1} \quad \mathcal{O} = \begin{vmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \end{vmatrix} \quad C = \begin{pmatrix} 0 & 1 & -1 \end{pmatrix} \quad A = \begin{pmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$CA = \begin{pmatrix} 0+0+0 & 0-1+0 & 0+0+0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & -1 & 0 \end{pmatrix}$$

$$CA^2 = \begin{pmatrix} 0+0+0 & 0+1+0 & 0+0+0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \mathcal{O} = \begin{vmatrix} 0 & 1 & -1 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{vmatrix} \quad \text{rk}(\mathcal{O}) = 2 < 3 \Rightarrow \text{NON COMPIETAMENTE OSSERVABILE}$$

\textcircled{2} ESSENDO NON OSSERVABILE, NON SI PUÒ DETERMINARE UNIVOCAMENTE

$X(t_0) \Rightarrow \exists$ INFINITI STATI INIZIALI CHE DANNO LUOGO A $Y_q(t)$

$$X(t_0) = V^{-1}(t_R) \cdot \int_0^{t_R} e^{A^T \tau} \cdot C^T \cdot Y_q(\tau) d\tau$$

$$V(t_R) = \int_0^{t_R} e^{A^T \tau} \cdot C^T \cdot C \cdot e^{A \tau} d\tau$$

$$e^{A\tau} = \tilde{\mathcal{L}}[(sI-A)^{-1}] = \tilde{\mathcal{L}}^{-1} \left[\begin{matrix} \frac{1}{s+\lambda} & \frac{(s+\lambda)^2}{s(s+\lambda)} & 0 \\ 0 & \frac{1}{s(s+\lambda)} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{s} \end{matrix} \right] = \begin{pmatrix} e^{-\tau} & -e^{-\tau} & 0 \\ 0 & e^{-\tau} & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$C \cdot e^{A\tau} = \begin{pmatrix} 0 & e^{-\tau} & -1 \end{pmatrix}$$

$$e^{A^T \tau} \cdot C^T = \begin{pmatrix} 0 \\ e^{-\tau} \\ -1 \end{pmatrix}$$

$$V(t_R) = \int_0^{t_R} \begin{vmatrix} 0 \\ e^{-\tau} \\ -1 \end{vmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 & e^{-\tau} & -1 \end{pmatrix} d\tau = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2}(1-e^{-2t_R}) & e^{-t_R-1} \\ 0 & e^{-t_R-1} & t_R \end{pmatrix}$$

$$V(2) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2}(1-e^{-4}) & e^{-2}-1 \\ 0 & e^{-2}-1 & 2 \end{pmatrix}$$

$$X(t_0) = V^{-1}(t_R) \cdot \int_0^{t_R} e^{A^T \tau} \cdot C^T \cdot Y_q(\tau) d\tau$$

$$\text{PONIAMO } V(t_f) \cdot X(t_0) = \int_0^{t_f} e^{A^T \gamma} \cdot C^T \cdot Y_e(\gamma) d\gamma \quad t_0 = 0$$

$$\Rightarrow V(2) \cdot X(0) = \int_0^2 e^{A^T \gamma} \cdot C^T \cdot Y_e(\gamma) d\gamma \quad X(0) = \begin{pmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \\ x_3(0) \end{pmatrix}$$

$$\begin{vmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2}(1-e^{-4}) & e^{-2}-1 \\ 0 & e^{-2}-1 & 2 \end{vmatrix} \cdot \begin{vmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \\ x_3(0) \end{vmatrix} = \int_0^2 \begin{vmatrix} 0 \\ e^{-\gamma} \\ -1 \end{vmatrix} \cdot (2e^{-\gamma} + 3) d\gamma$$

$$\begin{vmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2}(1-e^{-4}) & e^{-2}-1 \\ 0 & e^{-2}-1 & 2 \end{vmatrix} \cdot \begin{vmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \\ x_3(0) \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 \\ 4-e^{-4}-3e^{-2} \\ 2e^{-2}-8 \end{vmatrix}$$

$$\text{DA CI } \begin{vmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \\ x_3(0) \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \alpha \\ 2 \\ -3 \end{vmatrix}, \alpha \in \mathbb{R}$$

$$\text{ESERCIZIO: } \begin{cases} X^*(t) = \begin{vmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{vmatrix} \cdot X(t) \\ Y(t) = \begin{vmatrix} 1 & 0 \end{vmatrix} \cdot X(t) \end{cases}$$

① DIRE SE LO STATO È COMPLETAMENTE OSSERVABILE

② OSSERVATO CHE $U(t)=0$ PER $t \in [0,1]$ E, CONSIDERANDO CHE

$Y_e(t) = 1 + 2t$, DETERMINARE LO STATO INIZIALE $X(t_0)$, $t_0=0$

$$① O = \begin{vmatrix} C \\ CA \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{vmatrix} \quad \text{rk}(O) = 2 = n \Rightarrow \text{COMPLETAMENTE OSSERVABILE}$$

$$② X(0) = V^1(t_f) \cdot \int_0^{t_f} e^{A^T \gamma} \cdot C^T \cdot Y_e(\gamma) d\gamma$$

$$V(C_F) = \int_0^{t_F} e^{A^T \gamma} \cdot C^T \cdot C \cdot e^{A\gamma} d\gamma$$

$$e^{At} = \mathcal{L}^{-1}[(sI - A)^{-1}] = \mathcal{L}^{-1}\left[\begin{vmatrix} 1 & \frac{1}{3} \\ 0 & \frac{1}{3} \end{vmatrix}\right] = \begin{vmatrix} 1 & t \\ 0 & 1 \end{vmatrix}$$

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

$$V(C_F) = \int_0^{t_F} \begin{vmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \end{vmatrix} \cdot \begin{vmatrix} 1 & \gamma \\ 0 & \gamma^2 \\ 0 & \gamma^3 \end{vmatrix} d\gamma = \int_0^{t_F} \begin{vmatrix} 1 & \gamma & \gamma^2 \\ 0 & \gamma^2 & \gamma^3 \\ 0 & \gamma^3 & \gamma^4 \end{vmatrix} d\gamma = \begin{vmatrix} t_F & \frac{1}{2}t_F^2 \\ \frac{1}{2}t_F^2 & \frac{1}{3}t_F^3 \end{vmatrix}$$

$$\Rightarrow V(I) = \begin{vmatrix} 1 & \frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & \frac{1}{3} \end{vmatrix} \Rightarrow V^{-1}(I) = \begin{vmatrix} 4 & -6 \\ -6 & 12 \end{vmatrix}$$

$$X(0) = \begin{vmatrix} 4 & -6 \\ -6 & 12 \end{vmatrix} \cdot \int_0^{t_F} \begin{vmatrix} 1 & \gamma \\ 0 & \gamma^2 \end{vmatrix} \cdot (1+2\gamma) d\gamma =$$

$$= \begin{vmatrix} 4 & -6 \\ -6 & 12 \end{vmatrix} \cdot \int_0^{t_F} \begin{vmatrix} 1+2\gamma & \\ \gamma+2\gamma^2 & \end{vmatrix} d\gamma = \begin{vmatrix} 1 \\ 2 \end{vmatrix}$$

$$\Rightarrow X(t_F) = e^{At_F} \cdot X(0) + \int_0^{t_F} e^{A(t_F-\gamma)} \cdot B \cdot V(\gamma) d\gamma =$$

$$= \begin{vmatrix} 1 & t_F \\ 0 & 1 \end{vmatrix} \cdot \begin{vmatrix} 1 & \\ 2 & \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 2t_F + 1 \\ 2 \end{vmatrix} \quad X(1) = \begin{vmatrix} 3 \\ 2 \end{vmatrix}$$

E SERVIZIO:

$$\left\{ \begin{array}{l} x'(t) = \begin{vmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{vmatrix} \cdot x(t) + \begin{vmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & -1 \end{vmatrix} \cdot u(t) \\ x(0) = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{vmatrix} \cdot x(t) + \begin{vmatrix} 1 & -3 \\ 0 & 2 \end{vmatrix} \cdot u(t) \end{array} \right.$$

$$x(0) = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{vmatrix} \cdot x(t) + \begin{vmatrix} 1 & -3 \\ 0 & 2 \end{vmatrix} \cdot u(t)$$

① STUDIARE CONTROLLABILITÀ ED OSSERVABILITÀ

② CALCOLARE IL GRADIANO DI CONTROLLABILITÀ E QUELLO DI OSSERVABILITÀ

$$\textcircled{1} \quad R = \begin{vmatrix} B & AB & A^2B & A^3B \end{vmatrix} =$$

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

$$\begin{vmatrix} 1 & 0 & -1 & 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & -2 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{vmatrix} \quad \text{rk}(R) = 2 \leq 4$$

\Rightarrow SISTEMA NON COMPLETAMENTE RAGGIUNGIBILE

\Rightarrow SISTEMA NON COMPLETAMENTE CONTROLLABILE

$$0 = \begin{vmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ CA^3 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{vmatrix}$$

$\text{rk}(0) = 4 \Rightarrow \text{SISTEMA COMPLETAMENTE OSSERVABILE}$

$$\textcircled{2} \quad g(t) = \int_0^t e^{A\tau} \cdot B \cdot B^T \cdot e^{A^T \tau} d\tau \quad V(t) = \int_0^t e^{A^T \tau} \cdot C^T \cdot C \cdot e^{A\tau} d\tau$$

$$e^{At} = d^{-1} \left[(sI - A)^{-1} \right] = d^{-1} \begin{bmatrix} 1/s & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1/s & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1/s^2 & 1/s \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & e^t \end{bmatrix}$$

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

$$B^T \cdot e^{At} = \begin{vmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -2 & 0 \end{vmatrix}$$

$$g(t) = \int_0^t \begin{vmatrix} 0 & 0 & 0 & e^{\tau} \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -2 & 0 \end{vmatrix} d\tau = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 4t & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{2} - \frac{1}{2} e^{-2t} \end{bmatrix}$$

$\det(G(t)) = 0 \Rightarrow \text{NON RAGGIUNGIBILE} \Rightarrow \text{NON CONTROLLABILE}$

$$C \cdot e^{At} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & e^t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & -e^{-t} \\ 0 & t & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$e^{A^T t} \cdot C^T = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ -e^t & 0 \end{pmatrix}$$

$$V(t) := \int_0^t e^{A^T \tau} \cdot C^T \cdot C \cdot e^{A \tau} d\tau = \int_0^t \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & -e^{-\tau} \\ 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & -e^{-\tau} \\ -e^{\tau} & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 1 \\ -e^{\tau} & 0 \end{pmatrix} d\tau.$$

$$= \int_0^t \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & -e^{-\tau} \\ 0 & \tau^2 & \tau & 0 \\ 0 & \tau & 1 & 0 \\ -e^{-\tau} & 0 & 0 & e^{-2\tau} \end{pmatrix} d\tau = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 & e^{-\tau}-1 \\ 0 & \frac{1}{3}\tau^3 & \frac{1}{2}\tau^2 & 0 \\ 0 & \frac{1}{3}\tau^2 & \tau & 0 \\ e^{-\tau}-1 & 0 & 0 & \frac{1}{2}-\frac{1}{2}e^{-2\tau} \end{pmatrix}$$

$\det(V(t)) \neq 0 \Rightarrow$ SISTEMA OSSERVABILE \Rightarrow SISTEMA DETERMINABILE

FORMA CANONICA OSSERVABILE DI KALMAN

È UNO STRUMENTO UTILE PER METTERE IN EVIDENZA LE PROPRIETÀ DI OSSERVABILITÀ DI UN SISTEMA LINEARE E STAZIONARIO. INDICATO NELLA FORMA GENERICA $\begin{cases} \dot{\hat{x}}(t) = \hat{A} \cdot \hat{x}(t) \\ \hat{y}(t) = \hat{C} \cdot \hat{x}(t) \end{cases}$, NELLA FORMA CANONICA OSSERVABILE DI KALMAN È COSÌ SCRITTO:

$$\hat{A} = \begin{pmatrix} \hat{A}_0 & 0 \\ -\hat{A}_1 & \hat{A}_{N_0} \end{pmatrix}, \hat{C} = \begin{pmatrix} \hat{C}_0 \\ 0 \end{pmatrix} :$$

- $\hat{A}_0 \rightarrow$ MATERIE QUADRATA DI GRADO n_c , OSSERVABILITÀ
- $\hat{C}_0 \rightarrow n_c$ COLONNE

LA COPPIA (\hat{A}_0, \hat{C}_0) È OSSERVABILE

$$\Rightarrow \hat{x} = \begin{pmatrix} \hat{x}_0 \\ \hat{x}_{n_0} \end{pmatrix}, \hat{x}_0 \in \mathbb{R}^{n_0}; \hat{x}_{n_0} \in \mathbb{R}^{n-n_0} \Rightarrow \text{L SISTEMA SI SCRAPONE:}$$

- SOTTOSSISTEMA OSSERVABILE DI ORDINE n_0 , GOVERNATO DALL'EQUAZIONE DIFFERENZIALE $\dot{\hat{x}}_0(t) = \hat{A}_0 \cdot \hat{x}_0(t)$
 - SOTTOSSISTEMA NON OSSERVABILE DI ORDINE $n-n_0$, GOVERNATO DALL'EQUAZIONE DIFFERENZIALE $\dot{\hat{x}}_{n_0}(t) = \hat{A}_{n_0} \hat{x}_{n_0}(t) + \hat{A}_2 \cdot \hat{x}_0(t)$
- $\rightarrow y(t) = \hat{C}_0 \cdot \hat{x}_0(t)$ L'USCITA NON È INFLUENZATA DA \hat{x}_{n_0}
- Ogni sistema lineare e stazionario può essere ricondotto alla forma canonica osservabile di KALMAN

TEOREMA: DATO UN SISTEMA LINEARE E STAZIONARIO
 $\begin{cases} \dot{x}(t) = A \cdot x(t) \\ y(t) = C \cdot x(t) \end{cases}$, PUÒ ESSERE RICONDOTTO ALLA FORMA CANONICA

OSSERVABILE DI KALMAN ATRAVESO UNA TRASFORMAZIONE DI SIMPLICIUDINE
 $x(t) = \Gamma^{-1} \cdot \hat{x}(t)$, DOVE Γ^{-1} È UNA MATRICE NON SINGOLARE LE UNE PRIME n_0 COLONNE CONCORDANO CON n_0 RIGHE LINEARMENTE INDIPENDANTI DELLA MATRICE DI OSSERVAZIONE C E LE RESTANTI SONO PARI A $n-n_0$.