

TDS

LESSONE 18

05-12-18

Satellite artificiale geostazionario

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 3w^3 & 0 & 0 & 2wR \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & -w & 0 & 0 \end{bmatrix} X + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}$$

$\frac{\beta_1}{R} \quad \frac{\beta_2}{R}$

matrici di rappresentazione

$$R(A, B_1) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & -w^2 \\ 1 & 0 & -wR & 0 \\ 0 & 0 & -\frac{7w}{R} & 0 \\ 0 & -\frac{2w}{R} & 0 & \frac{2w^3}{R} \end{bmatrix}$$

$$R(A, B_2) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 2w & 0 \\ 0 & 2w & 0 & -2w^3 \\ 0 & \frac{1}{R} & 0 & -\frac{4w^2}{R} \\ \frac{1}{R} & 0 & -\frac{6w^2}{R} & 0 \end{bmatrix}$$

$$\det(A, B_1) = 0$$

$$\det(A, B_2) = \frac{1}{R} 2w \left(-\frac{8w}{R} + \frac{2w^3}{R} \right) \neq 0$$

(Raggiungibilità, passi raggiungibili, ottopassi
di raggiungibilità, complete
raggiungibilità nel discreto e nel continuo)

Proprietà di X^r

1) $X^r \supset \text{Im } B$

2) X^r è A-invariante

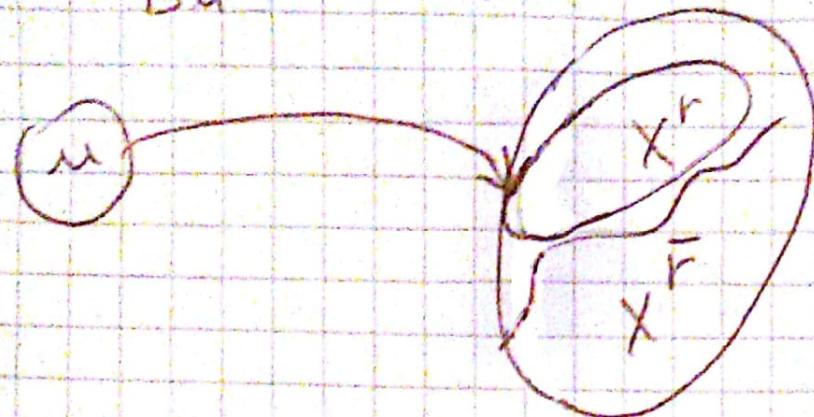
$$R = [B \ AB \ \dots \ A^{m-1}B]$$

È la matrice di raggiungibilità

$$X^r = \text{Im } R = \text{span} \{ B, AB, \dots, A^{m-1}B \}$$

$$x_{k+1} = Ax_k + Bu_k$$

Bu



$x^r \in A$ insieme se $\exists x \in X^r \Rightarrow$

$$Ax \in X^r \quad (Ax^r = \text{Im }?)$$

Sare $Ax \in$ no precise, ma neppure

$$x^r = \text{Im}[B \ AB \dots A^{m-1}B]$$

$$Ax^r = \text{Im}[AB \ AB \dots \underbrace{A^2 B \dots A^m B}_{(-\alpha_1 A^{m-1} B - \alpha_2 A^{m-2} B - \dots - \alpha_m B)}] =$$

$$= \text{Im}[B \ AB \dots A^{m-1}B]$$

CONTROLLABILITÀ

$x \in \mathbb{R}^n$ è controllabile in T peri
se $\exists u_0, u_1, \dots, u_{T-1}$ t.c.

$$Ax^* = R \begin{bmatrix} u_{T-1} \\ u_{T-2} \\ \vdots \\ u_0 \end{bmatrix}$$

x è in settore
moto

$$0_x = A^T x + \sum_{i=0}^{T-1} A^{T-i-1} B u_i$$

Condizione di controllabilità per percorso

se e solo se tutti i u_i sono controllabili

(risolvendo l'equazione in inverso)
se per tutti i u_i le condizioni massimi

Sottospazio di controllabilità in T passi

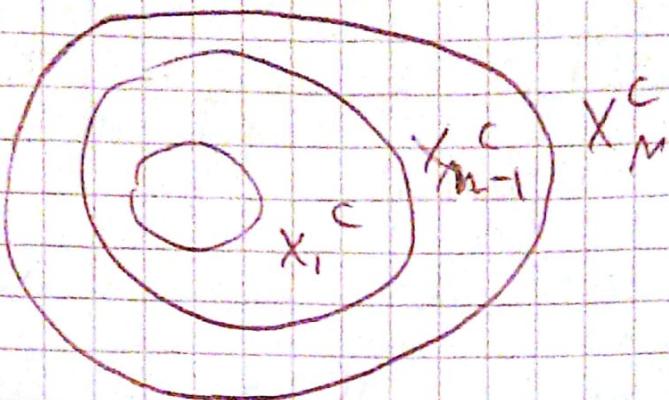
$$X_T^c = \left\{ x : A^T x \in X_T^r \right\}, \quad X_T^c \supset X_T^r$$

Deriva dalla A -inversione di X_T^r

$$x \in X_T^r \Rightarrow A^K x \in X_T^r \quad \forall K$$

Controllabilità in T pensi -
ve le seguenti inclusioni:

$$x_1^c \supseteq x_2^c \supseteq \dots \supseteq x_m^c = x_{m+i}^c \quad \forall i \geq 0$$



Uno stato è controllabile se lo è
il più in m passi. Se non ve è
zero di m passi, non si riuscirà a
farlo uscire aumentando il numero
di passi.

$X^c = \{x : A^m x + X^r\}$ è il sotto-
spazio di controllabilità.

Fatti gli X che pensavo erano fatti di x
(non)

Condizione di completa controllabilità

$$X^c = \mathbb{R}^m \Leftrightarrow \text{Im } A^m \subset X^r = \text{Im } R$$

il sistema è controllabile

Controllabilità e rappresentabilità sono

due concetti differenti

Infatti il sistema può soddisfare queste condizioni ma il range di R può essere minore di m

Condizione di completa controllabilità

in T-peni

$$X_T^c = \mathbb{R}^m \Leftrightarrow \text{Im } A_T^m \subset X_T^r = \text{Im } R_T$$

Esempio:

$$x_{k+1} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} x_k + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} u_k$$

$$R = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix} \quad \det(R) = 0$$

$$x^r = \text{open} \left\{ \begin{bmatrix} 0 \\ ; \\ ; \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 0 \\ ; \\ ; \end{bmatrix} \right\}$$

Controllabilità in 2 passi

$$\text{Im } A^2 \subset X_2^r$$

perché $x^r = x_2^r$ perché

$$R^2 = [B \ AB] = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

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

$$\alpha \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \beta \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} + \gamma \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

Infatti:

$$\text{span} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \subset \text{span} \left\{ \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \right\}$$

Non è un insieme completamente raggiungibile ma è completamente controllabile, adattandone le due penne

Lo span è l'insieme dei dati raggiungibili

Per calcolare l'insieme dei dati non raggiungibili, invece:

$$\mathbb{R}^n = X^r \oplus X^{\bar{r}}$$

Calcolo di $X^{\bar{r}}$

$$X^{\bar{r}} = (\text{Im } R)^{\perp} = \text{Ker}(R^T)$$

\hookrightarrow sottospazio ortogonale, completo \mathbb{R}^m

R^T

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$x_2 + x_3 = 0$$

$$x_2 = 0$$

$$x_3 = 0$$

x_1 frei wählbar

Beispiel

$$x_{k+1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} x_k + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} u_k$$

$$R = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \text{det } R \neq 0$$

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

$\text{Im } A^3 \subset X^r$

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

$$X_1^r = \text{span} \left\{ \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} \right\}$$

$$X_1^c = \left\{ x : Ax \in \text{span} \left\{ \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} \right\} \right\}$$

$$X_2^r = \text{span} \left\{ \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \right\}$$

Ax e centri di massima
ne linearità di x

$$= \left\{ \underbrace{\begin{bmatrix} x_2 \\ x_3 \\ x_1 \end{bmatrix}}_{Ax} = \alpha \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} \right\} =$$

$$X_3^r = \mathbb{R}^3$$

$$= \left\{ x_1 = x_3, x_2 = 0 \right\}$$

$$X_2^c = \left\{ x : A^2 x \in \text{span} \left\{ \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \right\} \right\} =$$

$$= \left\{ \begin{bmatrix} x_3 \\ x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \alpha \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} + \beta \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \right\}$$

$$= \begin{cases} x_3 = \beta \\ x_2 = \alpha \\ x_1 = \beta + \alpha \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} x_2, x_3 \text{ liberi} \\ x_1 = x_2 + x_3 \end{cases}$$

$$x^c = \left\{ x : A^3 x \in \mathbb{R}^3 \right\}$$

Relazione fra x^r e x^c

$$1) x^c \supset x^r$$

$$2) x^r = \mathbb{R}^m \Rightarrow x^c = \mathbb{R}^m$$

complete raggiungibilità implica
complete controllabilità

$$3) \begin{cases} x^c = \mathbb{R}^m \\ A \text{ invertibile} \end{cases} \Rightarrow x^r = \mathbb{R}^m$$

$$(\text{Im } A^m \subset X^r \text{ e } A \text{ invertibile}) \Rightarrow x^r = \mathbb{R}^m$$

A tempo discreto si ha l'equivalenza

tra controllabilità e raggiungibilità
(completa) solo se A è invertibile

Per quanto riguarda il tempo continuo:

Raggiungibilità e controllabilità

Raggiungibilità nell'intervallo $[0, T]$

$$\dot{x} = Ax + Bu, \quad x(0) = 0$$

$$x(T) = \int_0^T e^{A(T-\tau)} Bu(\tau) d\tau =$$

Si usa lo sviluppo di Sylvester. Si
posta dell'esponentiale di matrice

$$e^{At} = B_0(t)\mathbb{I} + B_1(t)A + \dots + B_{m-1}(t)A^{m-1}$$

$$= \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^{m-1}B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_0(T) \\ r_1(T) \\ \vdots \\ r_{m-1}(T) \end{bmatrix}$$

$$y_i(\tau) = \int_0^\tau \beta_i(\tau - \theta) u(\theta) d\theta,$$

$$i = 0, \dots, n-1$$

Nel tempo continuo, quel che si riferisce a
 per le n ricerche in un intervallo, le n ricerche si fanno
 in un presso successivo intervallo, tutto
 dipende dalla matrice di raggiungibilità.
 Allora se si riferisce a mappare tutto \mathbb{R}^n
 solo se la matrice di raggiungibilità
 è di ranghi pieni, e' indipendente da τ .
 Dunque se tempo continuo si parla di
 RAGGIUNGIBILITÀ e non di raggiungibilità
 in τ passi.

Condizione di complete raggiungibilità

$$X^r \triangleq \text{Im } R = \mathbb{R}^m \Leftrightarrow \text{rang } R = m$$



complete raggiungibilità

(e) contrôlabilite - coincide con le) suff.
giungibilité a temps continu

Contrôlabilite TC

$$Ox = e^{AT}x + R\tau \begin{bmatrix} r_0(\tau) \\ r_1(\tau) \\ \vdots \\ r_{m-1}(\tau) \end{bmatrix}$$

$$-e^{AT}x = R\tau \begin{bmatrix} r_0(\tau) \\ r_1(\tau) \\ \vdots \\ r_{m-1}(\tau) \end{bmatrix}$$

$$X^c = \left\{ x : -e^{AT}x \in X^r \right\}$$

contre l'esp
nouvelle si
matrice che
controlla

$$X^r = \mathbb{R}^m \Rightarrow X^c = \mathbb{R}^m$$

$$X^c = \mathbb{R}^m \Rightarrow X^r = \mathbb{R}^m$$

Proprietà dei sistemi $(T_1 - T)$

1) Se (A, B) coppia completamente regolare. Se $x = T +$ cambio di coordinate nella forma

Allora $(\bar{T}^{-1} A \bar{T}, \bar{T}^{-1} B)$ è completamente regolare.

\bar{A} , \bar{B}

mentre \bar{B} è regolare.

$$\bar{R} = [\bar{B} \quad \bar{A}\bar{B} \quad \dots \quad \bar{A}^{m-1}\bar{B}] =$$

$$= [\bar{T}^{-1}B \quad (\bar{T}^{-1}A\bar{T})\bar{T}^{-1}B \quad \dots \quad (\bar{T}^{-1}A\bar{T})^{m-1}\bar{T}^{-1}B]$$

$$\bar{T}^{-1}A^{m-1}\bar{T}$$

$$= \bar{T}^{-1}[B \quad AB \quad -A^{m-1}\bar{B}] = \bar{T}^{-1}R$$

2) Se (A, B) coppia non completamente regolare, dire $X^r = P \subset M$
 (rank $R = p$)

$$\bar{T} = [B_r; B_{\bar{r}}]_n$$

$$\underbrace{p}_{\text{rank } R}$$

$$n-p$$

$B_r = \{ p \text{ vettori linearmente indipendenti}$
 $\text{che soddisfano le relazioni}$
 $\text{in } R \}$

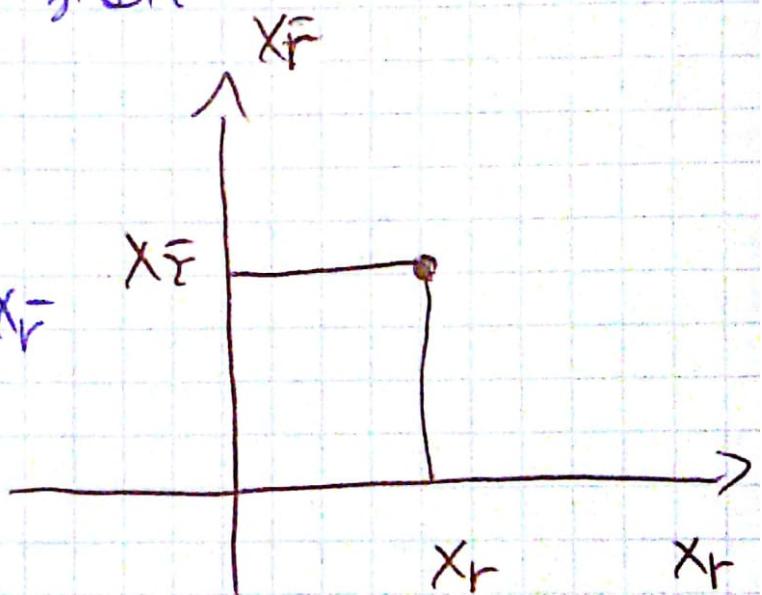
$$x = T z$$

$$z = \begin{bmatrix} x_r \\ \vdots \\ x_{\bar{r}} \end{bmatrix}_p \Rightarrow \text{è perpendicolare lo spazio}$$

degli stati

si vede l'evoluzione

dei sottospazi x_r e $x_{\bar{r}}$



1) $\text{Im } B \subset X^r$

2) X^r è A-invariante

$$\tilde{T}^{-1} A T = \tilde{A}$$

$$\tilde{T}^{-1} B = \tilde{B} = \begin{bmatrix} B_r \\ \vdots \\ B_{\bar{r}} \end{bmatrix} u \quad \begin{bmatrix} x_r \\ \vdots \\ x_{\bar{r}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B_r \\ \vdots \\ B_{\bar{r}} \end{bmatrix} u$$

la gente non raggiungibile solo deve essere influenzata da u , in base alla

la condizione 1)

$$\begin{bmatrix} p & Ar & Ar\bar{r} \\ \bar{p} & 0 & A\bar{r} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_r \\ 0 \end{bmatrix} = t_0 \text{ ed } A$$

perché x_r è
necessariamente uguale

$$= \begin{bmatrix} x_r^+ \\ 0 \end{bmatrix}$$

punto è il punto di
coordinate scelte

$$\tilde{T}\tilde{B} = \tilde{B} = \begin{bmatrix} B_2 \\ - \\ 0 \end{bmatrix} u$$

Rappresentazione di reperibilità

ella KALMAN

$$T = \begin{bmatrix} B_r & | & B_{\bar{r}} \\ \hline P & & m-p \end{bmatrix}$$

$$\bar{A} = T^{-1} A T = \begin{bmatrix} A_r & | & A_{\bar{r}} \\ \hline 0 & | & A_{\bar{F}} \\ \hline 0 & | & - \end{bmatrix}$$

$$\bar{B} = T^{-1} B = \begin{bmatrix} B_r \\ \hline 0 \\ \hline 0 \end{bmatrix}_S^{m-p}$$

$$\hat{x}_{k+1} = \bar{A} \hat{x}_k + \bar{B} u_k$$

$$\begin{bmatrix} x_{r,k+1} \\ \bar{x}_{r,k+1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_r & | & A_{\bar{r}} \\ \hline 0 & | & A_{\bar{F}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{r,k} \\ \bar{x}_{r,k} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B_r \\ \hline 0 \end{bmatrix} u_k$$

$$y_m = C_r \begin{bmatrix} x_{r,k} \\ \bar{x}_{r,k} \end{bmatrix} + D_r u_k$$

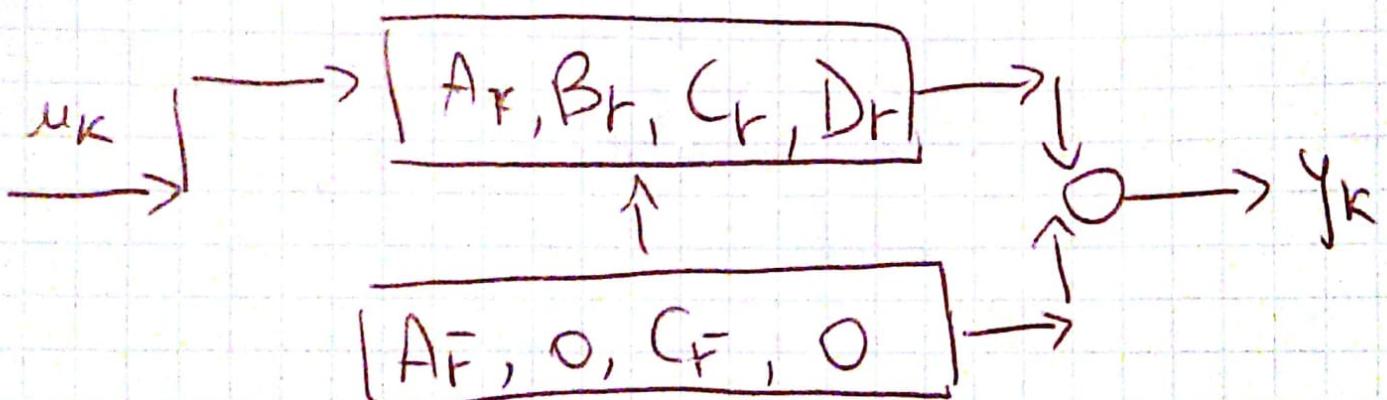
Le perte reggibile e influente delle ingenuità e delle perte non regg.

$$x_{r,k+1} = A_r x_{r,k} + A_{rr} x_{f,k} + B_r u_k$$

Le perte non reggibile invece, non è influenzate dall'ingenuo:

$$\boxed{x_{f,k+1} = A_f x_{f,k}} \quad \text{ed è in controllo libere}$$

$$y_k = C_r x_{r,k} + C_f x_{f,k} + D_r u_k$$



* se come non si può controllare, si cerca di avere sistemi reggibili

Gli autovalori di A si dividono in:

- autovalori p reggibile (di A_r)
 - autovalori n-p non reggibili
- ← sistema instabile (di A_f)

Calcolo delle fdt i/u

$$W_{yu}(\lambda) = C (\lambda I - A)^{-1} B + D$$

$$= [C_r | C_F] \left[\lambda I - \begin{array}{c|c} Ar & ArF \\ \hline 0 & Af \end{array} \right]^{-1} \begin{bmatrix} Br \\ 0 \end{bmatrix} + Dr =$$

$$= [C_r | C_F] \left[\begin{array}{c|c} (\lambda I - Ar)^{-1} & Ar^* \\ \hline 0 & (\lambda I - Af)^{-1} \end{array} \right] \begin{bmatrix} Br \\ 0 \end{bmatrix} + Dr =$$

$$= [C_r | C_F] \left[\begin{array}{c|c} (\lambda I - Ar)^{-1} Br & \\ \hline 0 & \end{array} \right] + Dr$$

Le fdt \Rightarrow riduce alle fdt delle
selez. parte raggiungibile

Anzi:

$$W_{yu}(\lambda) = \frac{B_0 \lambda^P + B_1 \lambda^{P-1} + \dots + B_P}{\lambda^P + d_1 \lambda^{P-1} + \dots + d_P} =$$

Il prezzo massimo del polimero è caratterizzato
 è p. La f.d.t. si ridotta di prezzo, non
 è più n (la sua matrice $n \times n$, di
 n poli e n ferri) Non compresce tutti i
 poli che uccidono degli autovelox non
 raggiungibili, che sono stati cancellati da
 ferri. E' perciò se questi poli non
 sono stabili

$$= \frac{k(\lambda - z_1)(\lambda - z_2) \dots (\lambda - z_p)}{(\lambda - p_1)(\lambda - p_2) \dots (\lambda - p_p)}$$

La raggiungibilità riguarda il modello,
 non l'impianto.

Anche i coefficienti di Dcikos dipendono
 non solo dalla perte raggiungibile

$$w_k = \begin{cases} D, & k=0 \\ CA^{k-1}B, & k>0 \end{cases}$$

$$W_K = \begin{cases} Dr, K=0 \\ [Cr | Cr] \left[\begin{array}{c|c} Ar & Ar^* \\ \hline 0 & Ar^{K-1} \end{array} \right] \left[\begin{array}{c|c} Br & \\ \hline 0 & \end{array} \right], k>0 \end{cases}$$

Tutto quello che non è reppresentabile sarà
scritto nel lemma i/u

$$= \begin{cases} Dr, K=0 \\ CrAr^{F-1}Br, k>0 \end{cases}$$

$$\bar{Q} = [\bar{B} \bar{A}\bar{B} \dots \bar{A}^{n-1}\bar{B}] = \left[\begin{array}{c|c} Br & ArBr \\ \hline 0 & 0 \end{array} \right] \dots$$

$$\dots \left[\begin{array}{c|c} Ar^{n-1}Br & \\ \hline 0 & \end{array} \right] \xrightarrow{\text{C}} \text{C} \\ \xrightarrow{\text{M-P}}$$

$$\left[\begin{array}{c|c} Ar & Ar^* \\ \hline 0 & Ar \end{array} \right] = \left[\begin{array}{c|c} Ar^K & Ar^* \\ \hline 0 & Ar^K \end{array} \right]$$

Controllabilità TD

Sia (A, B) controllabile ma non regolabile

$$\text{Im} \begin{bmatrix} A_F & A_{F\bar{F}} \\ 0 & A_{\bar{F}} \end{bmatrix} \subset \text{Im} \begin{bmatrix} B_F & A_F B_{\bar{F}} \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} A_F^{m-p} B_F \\ \dots \\ 0 \end{bmatrix} \in \text{Im} \begin{bmatrix} A_F & B_F \\ \dots & \dots \end{bmatrix}$$

$$A_{\bar{F}}^n = 0$$

necessariamente

$A_{\bar{F}}^m = 0 \Leftrightarrow A_{\bar{F}}$ è nilpotente di ordine $m-p$

(cioè tutti gli autovalori di $A_{\bar{F}}$ sono nulli)

$A \in \mathbb{R}^{m \times m}$ è nilpotente \Rightarrow

$$\exists k \leq m \text{ t.c. } A^k = 0_{m \times m}$$

Questo è utilizzato per il controllo e
tempo binario

A tempo continuo si usa il controllo
esistente