

Sistemas Lineares e Invariantes no Tempo

Paulo Lopes dos Santos

Identificação e Estimação de Sistemas, 2010

DEEC, FEUP

- 1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados.
- 2 - Estabilidade Assintótica.
- 3 - Acessibilidade e Controlabilidade.
- 4 - Observabilidade.
- 5 - Decomposição Canónica de Kalman.
- 6 - Funções de Transferência e Realizações Mínimas.
- 7 - Realizações Equilibradas.
- 8 - Redução da Ordem do Modelo.

1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados

- Sistema linear e invariante no tempo com m entradas e ℓ saídas:

$$\begin{aligned}x(t+1) &= Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) &= Cx(t) + Du(t)\end{aligned}$$

- $x(t) \in \mathbb{R}^n$ - vector de estado
- $u(t) \in \mathbb{R}^m$ - vector das entradas
- $y(t) \in \mathbb{R}^\ell$ vector das saídas
- $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$, $B \in \mathbb{R}^{n \times m}$, $C \in \mathbb{R}^{\ell \times n}$ e $D \in \mathbb{R}^{\ell \times m}$ - parâmetros do modelo
- Conhecendo $x(t_0)$ podemos calcular

$$\begin{aligned}x(t_0+1) &= Ax(t_0) + Bu(t_0) \\ x(t_0+2) &= Ax(t_0+1) + Bu(t_0+1) = \\ &= A[Ax(t_0) + Bu(t_0)] + Bu(t_0+1) = \\ &= A^2x(t_0) + ABu(t_0) + Bu(t_0+1).\end{aligned}$$

1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados

- Admitindo que, para $t > t_0$,

$$x(t) = A^{t-t_0}x(t_0) + A^{t-t_0-1}Bu(t_0) + A^{t-t_0-2}Bu(t_0 + 1) + \dots + ABu(t-2) + Bu(t-1),$$

então

$$\begin{aligned} x(t+1) &= Ax(t) + Bu(t) = \\ &A \left[A^{t-t_0}x(t_0) + A^{t-t_0-1}Bu(t_0) + \right. \\ &\quad \left. A^{t-t_0-2}Bu(t_0 + 1) + \dots + Bu(t-1) \right] + Bu(t) = \\ &A^{t+1-t_0}x(t_0) + A^{t-t_0}Bu(t_0) + A^{t-t_0-1}Bu(t_0 + 1) + \\ &\quad \dots + ABu(t-1) + Bu(t). \end{aligned}$$

- Fica provado que

$$x(t) = A^{t-t_0}x(t_0) + \sum_{\tau'=0}^{t-t_0-1} A^{t-t_0-1-\tau'} Bu(t_0 + \tau').$$

1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados

- A saída do sistema é

$$y(t) = CA^{t-t_0}x(t_0) + \sum_{\tau'=0}^{t-t_0-1} CA^{t-t_0-1-\tau'}Bu(t_0 + \tau') + Du(t).$$

- Definindo $\tau = t - t_0 - \tau'$ ($\tau' = t - t_0 - \tau$):

$$\begin{aligned}x(t) &= A^{t-t_0}x(t_0) + \sum_{\tau=1}^{t-t_0} A^{\tau-1}Bu(t - \tau) \\y(t) &= CA^{t-t_0}x(t_0) + Du(t) + \sum_{\tau=1}^{t-t_0} CA^{\tau-1}Bu(t - \tau)\end{aligned}$$

- Sejam:

- $t_0=0$;

- $x(0) = 0_n$;

- $u(t)$ impulso de Dirac: $u(t) = \begin{cases} 1, & t = 0 \\ 0, & t \neq 0 \end{cases}$

1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados

então

$$y(0) = \underbrace{D u(0)}_1 + \underbrace{\sum_{\tau=1}^0 CA^{\tau-1} Bu(0-\tau)}_0 = \mathbf{D}$$

$$y(1) = \underbrace{D u(1)}_0 + \sum_{\tau=1}^1 CA^{\tau-1} Bu(1-\tau) = CB \underbrace{u(0)}_1 = \mathbf{CB}$$

$$y(2) = \underbrace{D u(2)}_0 + \sum_{\tau=1}^2 CA^{\tau-1} Bu(2-\tau) = CB \underbrace{u(1)}_0 + CAB \underbrace{u(0)}_1 = \mathbf{CAB}$$

$$y(3) = \underbrace{D u(3)}_0 + \sum_{\tau=1}^3 CA^{\tau-1} Bu(3-\tau) = CB \underbrace{u(2)}_0 + CAB \underbrace{u(1)}_0 + CA^2 B \underbrace{u(0)}_1 = \mathbf{CA^2 B}$$

\vdots

1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados

$$\begin{aligned} y(t) &= D \underbrace{u(t)}_0 + \sum_{\tau=1}^{t-t_0} CA^{\tau-1}Bu(t-\tau) = CB \underbrace{u(t-1)}_0 + \\ &\quad CAB \underbrace{u(t-2)}_0 + CA^2B \underbrace{u(t-3)}_0 + \cdots + CA^{t-1}B \underbrace{u(0)}_1 = \mathbf{CA^{t-1}B} \\ &\vdots \end{aligned}$$

- Obtemos assim a resposta impulsional do sistema:

$$h(t) = \begin{cases} D, & t = 0 \\ CA^{t-1}B, & t > 0 \end{cases}$$

1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados

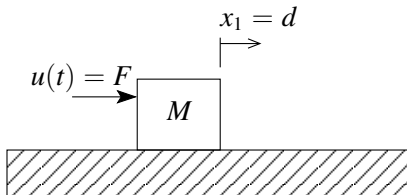
- Fazendo $t_0 \rightarrow -\infty$ e $x(t_0) = 0$, $y(t)$ é pode ser calculado a partir da soma de convolução

$$y(t) = \sum_{\tau=0}^{\infty} h(\tau)u(t - \tau).$$

- $y(t)$ depende da sequência de entrada $u(k)$ desde $k = -\infty$ até $k = t$.
- A equações $y(t)$ e $x(t)$ mostram-nos, porém, que, para saber a evolução do sistema a partir de $t_0 \neq \infty$, só necessitamos de conhecer $x(t_0)$ e $u(k)$ a partir desse instante.
- $x(t_0)$ constitui a memória de todo o comportamento do sistema para $t < t_0$, sendo, por isso, o seu **estado** no instante t_0 .

1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados

Exemplo 1



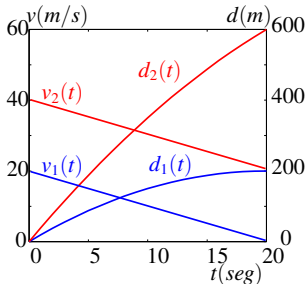
- Entrada: Força ($u(t) = F$).
- Saídas: Posição ($x_1(t) = d(t)$) e velocidade ($x_2(t) = \dot{d}(t)$).
- Modelo discreto:

$$\begin{bmatrix} x_1(t+1) \\ x_2(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \frac{1}{M} \begin{bmatrix} \frac{1}{2} \\ 1 \end{bmatrix} u(t)$$

$$\begin{bmatrix} y_1(t) \\ y_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$$

1 - Representação de Sistemas no Espaço de Estados

- $M = 1000 \text{ Kg}$, $u(t) = -1000 \text{ N}$, $x_1(0) = 0$
- Se $x_2(0) = 20 \text{ m/s}$ então $\begin{cases} x_1(20) = 200 \text{ m} \\ x_2(20) = 0 \end{cases}$, ou seja o corpo pára em 20 segundos a uma distância de 200 m da origem.
- Se $x_2(0) = 40 \text{ m/s}$ então $\begin{cases} x_1(40) = 800 \text{ m} \\ x_2(40) = 0 \end{cases}$, ou seja o corpo pára em 20 segundos a uma distância de 200 m da origem.



2 - Estabilidade Assintótica

- Sistema autónomo: $u(t) = 0_m$
 $x(t+1) = Ax(t).$

- Pontos de equilíbrio: $\{x | Ax = x\}$

- Como

$$Ax = x \Leftrightarrow Ax - x = 0_n \Leftrightarrow (A - I_n)x = 0_n,$$

o conjunto dos pontos de equilíbrio é o núcleo de $A - I_n$ ($\ker(I_n - A)$).

- $\text{car}(A - I_n) =$
 $\begin{cases} n \Rightarrow \ker(I_n - A) = 0_n \text{ (núcleo de } I_n - A \text{ é a origem).} \\ r < n \Rightarrow \ker(I_n - A) \text{ é um subespaço de dimensão } n - r. \end{cases}$
- Recordar que, da definição de valor próprio, λ é um valor próprio de $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ e v de A é o vector próprio associado a λ se

$$Av = \lambda v.$$

2 - Estabilidade Assintótica

- Calculemos os valores próprios de $A + KI_n$, em que K é um escalar:

$$(A + KI_n) v = \underbrace{Av}_{\lambda v} + Kv = \lambda v + Kv = (\lambda + K) v$$

- Podemos concluir que:
 - $\lambda_i(A + KI_n) = \lambda_i(A) + K$, em que $\lambda_i(A)$ e $\lambda_i(A + KI_n)$, $i = 1, \dots, n$ são os valores próprios de A e de $A + KI_n$, respectivamente.
 - Os vectores próprios de $A + KI_n$ são os de A .
- Se $\text{car}(A - I_n) = r < n$ então $\det(A - I_n) = 0 \Rightarrow A - I_n$ tem pelo menos um valor próprio nulo.

2 - Estabilidade Assintótica

- Como

$$\lambda_i(A - I_n) = \lambda_i(A) - 1 \Leftrightarrow \lambda_i(A) = \lambda_i(A - I_n) + 1,$$

então A tem, pelo menos, um valor próprio unitário (o sistema contém um integrador discreto).

Definição 1

O sistema autónomo $x(t+1) = Ax(t)$ é **assintoticamente estável** se, quando largado em qualquer estado inicial $x(0) \in \mathbb{R}^n$, o seu vector de estado $x(t)$ convergir para a origem. Nestas condições, dizemos, simplesmente, que A é **uma matriz estável**.

2 - Estabilidade Assintótica

Teorema 1 - Teorema de Lyapunov

O sistema $x(t+1) = Ax(t)$ é estável se e só se qualquer uma destas condições se verificar

- 1 Os valores absolutos de todos os valores próprios de A serem inferiores a 1, isto é,

$$|\lambda_i(A)| < 1 \quad i = 1, \dots, n, \quad \text{ou} \quad \rho(A) < 1$$

em que $\rho(A)$ significa raio espectral de A .

- 2 Se para qualquer $Q \succ 0_{n \times n}$ a equação de Lyapunov

$$P = A^T P A + Q$$

tem uma única solução $P \succ 0_{n \times n}$. Aqui as notações $X \succ 0_{n \times n}$ e $X \succ Y$, para $X, Y \in \mathbb{R}^{n \times n}$ significam X e $X - Y$ são, respectivamente, matrizes definidas positivas.

Demonstração

1 Primeira condição:

- Se largarmos o sistema num estado $x(0) = x_0$, este segue uma trajectória

$$x(t) = A^t x_0$$

- Fazendo a mudança de variáveis $x(t) = Tz(t)$ ($T \in \mathbf{R}^{n \times n}$ uma matriz não singular)

$$z(t+1) = T^{-1}ATz(t) = \Lambda z(t) \Rightarrow z(t) = \Lambda^t z_0 \rightarrow x(t) = T\Lambda^t T^{-1}x_0$$

2 - Estabilidade Assintótica

- Esta mudança de variáveis pode ser feita de forma a que

$$\Lambda = \left[\begin{array}{c|c|c|c|c|c} J_1(n_1) & 0_{n_1 \times n_2} & \cdots & 0_{n_1 \times n_j} & \cdots & 0_{n_1 \times n_k} \\ \hline 0_{n_2 \times n_1} & J_2(n_2) & \ddots & 0_{n_2 \times n_j} & \ddots & 0_{n_2 \times n_k} \\ \hline \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ \hline 0_{n_j \times n_1} & 0_{n_j \times n_2} & \ddots & J_j(n_j) & \ddots & 0_{n_j \times n_k} \\ \hline \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ \hline 0_{n_k \times n_1} & 0_{n_k \times n_2} & \cdots & 0_{n_k \times n_j} & \cdots & J_k(n_k) \end{array} \right]$$

2 - Estabilidade Assintótica

- Onde n_j é a multiplicidade do valor próprio $\lambda_{n_1+n_2+\dots+n_{j-1}+1}$ e $J_j(n_j)$ é o bloco de Jordan

$$J_j(n_j) = \begin{bmatrix} \bar{\lambda}_j & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ 1 & \bar{\lambda}_j & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & 1 & \bar{\lambda}_j & \ddots & 0 \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \cdots \\ 0 & 0 & 0 & \cdots & \bar{\lambda}_j \end{bmatrix},$$

em que $\bar{\lambda}_j = \lambda_{n_1+n_2+\dots+n_{j-1}+1}$.

2 - Estabilidade Assintótica

- Pode-se provar que, para $t \geq n$,

$$J_j^t(n_j) = \begin{bmatrix} \bar{\lambda}_j^t & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ t\bar{\lambda}_j^{t-1} & \bar{\lambda}_j^t & 0 & \cdots & 0 \\ \binom{t}{2} \bar{\lambda}_j^{t-1} & t\bar{\lambda}_j^{t-1} & \bar{\lambda}_j^t & \ddots & 0 \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ \binom{t}{n_j-1} \bar{\lambda}_j^{t-n_j+1} & \binom{t}{n_j-2} \bar{\lambda}_j^{t-n_j+2} & \binom{t}{n_j-3} \bar{\lambda}_j^{t-n_j+3} & \cdots & \bar{\lambda}_j^t \end{bmatrix}$$

onde

$$\binom{t}{k} = \frac{t!}{k!(t-k)!}$$

2 - Estabilidade Assintótica

- Como

$$\Lambda^t = \begin{bmatrix} J_1^t(n_1) & 0_{n_1 \times n_2} & \cdots & 0_{n_1 \times n_j} & \cdots & 0_{n_1 \times n_k} \\ 0_{n_2 \times n_1} & J_2^t(n_2) & \ddots & 0_{n_2 \times n_j} & \ddots & 0_{n_2 \times n_k} \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ 0_{n_j \times n_1} & 0_{n_j \times n_2} & \ddots & J_j^t(n_j) & \ddots & 0_{n_j \times n_k} \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ 0_{n_k \times n_1} & 0_{n_k \times n_2} & \cdots & 0_{n_k \times n_j} & \cdots & J_k^t(n_k) \end{bmatrix}^t$$

então

$$\lim_{t \rightarrow \infty} x(t) = T \lim_{t \rightarrow \infty} \Lambda^t T x_0 = 0_n \quad \forall x_0 \in \mathbb{R}^n$$

sse $\lim_{t \rightarrow \infty} \Lambda^t T = 0_{n \times n}$. Isto só acontece sse

$$|\bar{\lambda}_j| < 1, \quad j = 1, \dots, k \quad \text{ou seja,} \quad |\lambda_i| < 1, \quad i = 1, \dots, n.$$

2 - Estabilidade Assintótica

2 Segunda condição:

- Condição necessária:

- Vectorizando a equação Lyapunov

$$P = A^T P A + Q$$

teremos

$$\text{vec}(P) = (A^T \otimes A^T) \text{vec}(P) + \text{vec}(Q).$$

- Esta equação é linear em $\text{vec}(P)$ logo uma única solução sse $I_{n^2} - A^T \otimes A^T$ for não uma matriz não singular.

- Sabemos que

$$\begin{aligned}\lambda_k(A \otimes A) &= \lambda_i(A) \lambda_j(A), \quad i = 1, \dots, n, \quad j = 1, \dots, n \\ \lambda_k(I_n^2 - A \otimes A) &= 1 - \lambda_k(A \otimes A)\end{aligned}$$

- A matriz $I_{n^2} - A^T \otimes A^T$ é singular sse existir um $\lambda_k(A \otimes A) = 1$

2 - Estabilidade Assintótica

- Se o sistema for estável então $-1 < \operatorname{Re} [\lambda_i(A)] < 1$, $i = 1, \dots, n$ e, conseqüentemente, $\lambda_k(A \otimes A) \neq 1, \forall k$. Logo a equação de Lyapunov tem uma e uma só solução.
- Se A for estável a série

$$\sum_{k=0}^{\infty} (A^T)^k Q A^k$$

converge e é a solução da equação de Lyapunov pois

$$\begin{aligned} A^T P A + Q &= A^T \left(\sum_{k=0}^{\infty} (A^T)^k Q A^k \right) A + Q = \sum_{k=0}^{\infty} (A^T)^k Q A^k A^0 + \underbrace{(A^T)^0}_{I_n} Q \underbrace{A^0}_{I_n} = \\ &= (A^T)^0 Q A^0 + \sum_{k=1}^{\infty} (A^T)^k Q A^k = \sum_{k=0}^{\infty} (A^T)^k Q A^k = P. \end{aligned}$$

- Como $Q \succ 0_{n \times n}$ então $P \succ 0_{n \times n}$.

2 - Estabilidade Assintótica

- Condição suficiente:

- Suponhamos que

- ① $P \succ 0_{n \times n}$.

- ② A é instável

- Se A é instável tem um valor próprio λ_0 tal que $|\lambda_0| \geq 1$.
 - Se λ_0 é valor próprio de A então o seu conjugado complexo λ_0^* também é.
 - se v_0 for um vector próprio associado a λ_0 , v_0^* é um vector próprio associado a λ_0^* .
 - $v_0^H = (v_0^T)^*$ é o hermitiano de v_0 .

2 - Estabilidade Assintótica

- Multiplicando a equação de Lyapunov à esquerda por v_0^H e à direita por v_0 :

$$\begin{aligned} v_0^H P v_0 &= \underbrace{v_0^H A^T}_{(Av_0)^H} P A v_0 + v_0^H Q v_0 = (Av_0)^H P A v_0 + v_0^H Q v_0 = \\ &= \underbrace{(Av_0)^H}_{\lambda_0 v_0} P \underbrace{A v_0}_{\lambda_0 v_0} + v_0^H Q v_0 = (\lambda_0 v_0)^H P \lambda_0 v_0 + v_0^H Q v_0 = \\ &= \underbrace{\lambda_0^* \lambda_0}_{|\lambda_0|^2} v_0^H P v_0 + v_0^H Q v_0 = |\lambda_0|^2 v_0^H P v_0 + v_0^H Q v_0 \Leftrightarrow \\ &\Leftrightarrow \left(1 - |\lambda_0|^2\right) v_0^H P v_0 = v_0^H Q v_0. \end{aligned}$$

- Sendo $Q \succ 0_{n \times n}$ então $v_0^H Q v_0 > 0$ e, conseqüentemente, $\left(1 - |\lambda_0|^2\right) v_0^H P v_0 > 0$.

2 - Estabilidade Assintótica

- Como $|\lambda_0| > 1$, então $1 - |\lambda_0|^2 < 0$ e $v_0^H P v_0 < 0$, o que nunca pode acontecer pois, P é, por hipótese, uma matriz definida positiva ($P \succ 0_{n \times n}$).



2 - Estabilidade Assintótica

Exemplo 2 - Estabilidade dum sistema de ordem 1.

- Sistema de primeira ordem

$$\dot{x}(t) = ax(t), a \in \mathbb{R}.$$

- Como $a \in \mathbb{R}$ então $n = 1$ e $\lambda_1(a) = a$
- O sistema será estável se e só se $|a| < 1$.
- A equação de Lyapunov será

$$p = a^2 p + q, \quad q > 0.$$

sendo

$$p = \frac{q}{1 - a^2}$$

sua solução.

- Esta solução existe e é positiva sse $|a| < 1$, isto é, sse o sistema for estável.

2 - Estabilidade Assintótica

Exemplo 3 - Estabilidade dum sistema de de ordem 2 com valores próprios reais e distintos.

- Sistema de segunda ordem:

$$x(t+1) = Ax(t), \quad x(t) \in \mathbb{R}^2, \quad A \in \mathbb{R}^{2 \times 2}.$$

- $\lambda_1 \neq \lambda_2$ são os valores próprios de A .
- v_1 e v_2 vectores próprios associados a λ_1 e λ_2 .
- Equação de Lyapunov:

$$P = A^T P A + Q.$$

- $T \in \mathbb{R}^{2 \times 2}$ matriz não singular.

2 - Estabilidade Assintótica

- Multiplicar a equação de Lyapunov à esquerda por T^T e à direita por T :

$$\begin{aligned} T^T P T &= T^T A^T P A T + T^T Q T = T^T A^T \underbrace{T^{-T} T^T}_{I_2} P T T^{-1} A T + T^T Q T = \\ &= (T^{-1} A T)^T (T^T P T) (T^{-1} A T) + T^T Q T \end{aligned}$$

- Definir

$$\begin{aligned} \bar{A} &= T^{-1} A T \\ \bar{P} &= T^T P T \\ \bar{Q} &= T^T Q T \end{aligned}$$

- Reescrever a equação de Lyapunov utilizando \bar{P} , \bar{Q} e \bar{A} :

$$\begin{aligned} \underbrace{T^T P T}_{\bar{P}} &= (\underbrace{T^{-1} A T}_{\bar{A}})^T \underbrace{T^T P T}_{\bar{P}} \underbrace{T^{-1} A T}_{\bar{A}} + \underbrace{T^T Q T}_{\bar{Q}} \Leftrightarrow \\ \Leftrightarrow \bar{P} &= \bar{A}^T \bar{P} \bar{A} + \bar{Q}. \end{aligned}$$

2 - Estabilidade Assintótica

- A e \bar{A} têm os mesmos valores próprios. Logo, o sistema será estável sse a solução \bar{P} desta equação for única e definida positiva quando $\bar{Q} \succ 0_{2 \times 2}$.
- Se $T = \begin{bmatrix} v_1 & v_2 \end{bmatrix}$ então,

$$\bar{A} = \Lambda = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 \\ 0 & \lambda_2 \end{bmatrix}.$$

- a solução desta última equação de Lyapunov é a matriz cuja vectorização é

$$\text{vec}(\bar{P}) = (I_4 - \Lambda^T \otimes \Lambda^T)^{-1} \text{vec}(\bar{Q}) = (I_4 - \Lambda \otimes \Lambda)^{-1} \text{vec}(\bar{Q}),$$

pois Λ é diagonal e, consequentemente $\Lambda^T = \Lambda$.

2 - Estabilidade Assintótica

- Seja

$$\bar{Q} = \begin{bmatrix} \bar{q}_{11} & \bar{q}_{12} \\ \bar{q}_{12} & \bar{q}_{22} \end{bmatrix}.$$

- \bar{Q} é definida positiva, logo

$$\begin{aligned} \bar{q}_{11} &> 0 \\ \bar{q}_{22} &> 0 \\ \det \bar{Q} &= \bar{q}_{11}\bar{q}_{22} - \bar{q}_{12}^2 > 0 \end{aligned}$$

2 - Estabilidade Assintótica

- Reescrever a expressão da vectorização da solução da equação de Lyapunov:

$$\begin{aligned}
 \text{vec}(\bar{P}) &= \left(\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \lambda_1^2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \lambda_1 \lambda_2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \lambda_2 \lambda_1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \lambda_2^2 \end{bmatrix} \right)^{-1} \begin{bmatrix} \bar{q}_{11} \\ \bar{q}_{12} \\ \bar{q}_{12} \\ \bar{q}_{22} \end{bmatrix} = \\
 &= \begin{bmatrix} \frac{1}{1-\lambda_1^2} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{1-\lambda_1 \lambda_2} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{1-\lambda_1 \lambda_2} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{1-\lambda_2^2} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \bar{q}_{11} \\ \bar{q}_{12} \\ \bar{q}_{12} \\ \bar{q}_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\bar{q}_{11}}{1-\lambda_1^2} \\ \frac{\bar{q}_{12}}{1-\lambda_1 \lambda_2} \\ \frac{\bar{q}_{12}}{1-\lambda_1 \lambda_2} \\ \frac{\bar{q}_{22}}{1-\lambda_2^2} \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

2 - Estabilidade Assintótica

- Podemos determinar \bar{P} a partir de $\text{vec}(\bar{P})$:

$$\bar{P} = \begin{bmatrix} \frac{\bar{q}_{11}}{1 - \lambda_1^2} & \frac{\bar{q}_{12}}{1 - \lambda_1 \lambda_2} \\ \frac{\bar{q}_{12}}{1 - \lambda_1 \lambda_2} & \frac{\bar{q}_{22}}{1 - \lambda_2^2} \end{bmatrix}$$

- se \bar{P} for definida positiva, então

$$\begin{aligned} \frac{\bar{q}_{11}}{1 - \lambda_1^2} &> 0 \Rightarrow |\lambda_1| < 1 \text{ pois } q_{11} > 0 \\ \frac{\bar{q}_{12}}{1 - \lambda_1^2} &> 0 \Rightarrow |\lambda_2| < 1 \text{ pois } q_{22} > 0 \end{aligned}$$

e, consequentemente o sistema é estável.

2 - Estabilidade Assintótica

- Por outro lado

$$\begin{aligned}(1 - \lambda_1^2)(1 - \lambda_2^2) - (1 - \lambda_1\lambda_2)^2 &= -(\lambda_2 - \lambda_1)^2 < 0 \Rightarrow \\ \Rightarrow (1 - \lambda_1^2)(1 - \lambda_2^2) &< (1 - \lambda_1\lambda_2)^2\end{aligned}$$

e

$$\bar{q}_{11}\bar{q}_{22} > \bar{q}_{12}^2.$$

- Logo, se $|\lambda_1| < 1$ e $|\lambda_2| < 1$ isto é, se o sistema for estável, temos

$$(1 - \lambda_1\lambda_2)^2 \bar{q}_{11}\bar{q}_{22} > (1 - \lambda_1^2)(1 - \lambda_2^2) \bar{q}_{12}^2,$$

pelo que

$$\frac{\bar{q}_{11}\bar{q}_{22}}{(1 - \lambda_1^2)(1 - \lambda_2^2)} > \frac{\bar{q}_{12}^2}{(1 - \lambda_1\lambda_2)^2}$$

2 - Estabilidade Assintótica

- consequentemente, \bar{P} é definida positiva, o mesmo acontecendo com P

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

Definição 2

Um sistema é acessível se a origem puder ser transferida para qualquer estado $x_1 \in \mathbb{R}^n$ em n períodos de amostragem, ou seja, se existir uma sequência de n entradas $u(t_0), u(t_0 + 1), \dots, u(t_0 + n - 1)$ que transfira o sistema do estado $x(t_0) = 0_n$ para $x(n) = x_1$ em que x_1 é qualquer estado de \mathbb{R}^n .

Definição 3

Um sistema é controlável se qualquer estado $x(t_0) = x_0 \in \mathbb{R}^n$ puder ser transferido para a origem através de uma sequência de n entradas $u(t_0), u(t_0 + 1), \dots, u(t_0 + n - 1)$.

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Quando um sistema é acessível dizemos simplesmente que o par (A, B) é acessível.
- Se for controlável dizemos, identicamente, que o par (A, B) é controlável.
- Os conceitos de acessibilidade e controlabilidade são idênticos quando A é a matriz **não singular**.

Teorema 2

As condições seguintes são condições necessárias e suficientes para que o par (A, B) seja acessível

- 1 $\text{car}(\mathcal{C}) = n$ ou $\text{im}(\mathcal{C}) = \mathbb{R}^n$ em que $\mathcal{C} = \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^{n-1}B \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{n \times nm}$.
- 2 $\text{car} \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right) = n$, para todos os valores próprios λ_i de A .
- 3 Os valores próprios de $A - BK$, $K \in \mathbb{R}^{m \times n}$ podem ser alocados arbitrariamente.

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

Demonstração

1 Primeira condição

- Vimos anteriormente que

$$x(t) = A^{t-t_0}x(t_0) + \sum_{\tau=1}^{t-t_0} A^{\tau-1}Bu(t-\tau)$$

- Desenvolvendo esta expressão,

$$\begin{aligned} x(t) &= A^{t-t_0}x(t_0) + Bu(t-1) + ABu(t-2) + \dots + A^{t-t_0-1}Bu(t_0) = \\ &= A^{t-t_0}x(t_0) + \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^{t-t_0-2}B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u(t-1) \\ u(t-2) \\ \vdots \\ u(t_0) \end{bmatrix} = A^{t-t_0}x(t_0) + C_{t-t_0} \mathcal{U}_{t_0:t-1}^R \end{aligned}$$

em que

$$\mathcal{U}_{t_0:t-1}^R = \begin{bmatrix} u(t-1) \\ u(t-2) \\ \vdots \\ u(t_0) \end{bmatrix} \quad \text{e} \quad C_{t-t_0} = \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^{t-t_0-1}B \end{bmatrix}.$$

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Partindo de $x(t_0) = 0_n$, o sistema atinge, ao fim de n períodos de amostragem, o estado

$$x_1 = x(t_0 + n) = \mathcal{CU}_{t_0:t_0+n-1}^R$$

- $x_1 \in \text{im}(\mathcal{C})$ e, conseqüentemente, x_1 só pode ser qualquer ponto de \mathbb{R}^n sse

$$\text{im}(\mathcal{C}) = \mathbb{R}^n \Leftrightarrow \text{car}(\mathcal{C}) = n.$$

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

2 Segunda condição

● Condição necessária

- Seja

$$\text{car} \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right) = r \leq n.$$

- o subespaço gerado pelas colunas desta matriz, $\text{im} \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right)$, tem dimensão r .
- O seu complemento ortogonal, $\ker \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right)^T$ tem dimensão $n - r$ (as colunas são vectores em \mathbf{R}^n).
- $\dim \left(\ker \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right)^T \right) = n - r$.
- Se $v \in \ker \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right)^T$,

$$v^T \begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} = 0_{1 \times (n+m)}$$

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Estes vectores são ortogonais às colunas de $A - \lambda_i I_n$ e de B :

$$\left\{ \begin{array}{l} v^T(A - \lambda_i I_n) = 0_{1 \times n} \Leftrightarrow v^T A = \lambda_i v^T \\ v^T B = 0_{1 \times m} \end{array} \right. \Rightarrow \left\{ \begin{array}{ll} v^T A B & = \lambda_i v^T B = 0_{1 \times m} \\ v^T A^2 B & = \lambda_i v^T A B = \lambda_i^2 v^T B = 0_{1 \times m} \\ \vdots & \\ \lambda_i v^T A^k B & = \lambda_i v^T A^{k-1} B = \dots = \\ & = \lambda_i^k v^T B = 0_{1 \times m} \\ \vdots & \end{array} \right.$$

- Multiplicando v^T por \mathcal{C}

$$\begin{aligned} v^T \mathcal{C} &= v^T \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^{n-1}B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underbrace{v^T B}_{0_{1 \times m}} & \underbrace{v^T AB}_{0_{1 \times m}} & \dots & \underbrace{v^T A^{n-1}B}_{0_{1 \times m}} \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} 0_{1 \times m} & 0_{1 \times m} & \dots & 0_{1 \times m} \end{bmatrix} = 0_{1 \times nm}, \end{aligned}$$

verificamos que $v \in \ker(\mathcal{C}^T)$.

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Logo

$$\begin{aligned}\ker \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix}^T \right) &\subseteq \ker (C^T) \Rightarrow \\ \Rightarrow n - \text{car} \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right) &\leq n - \text{car}(C) \Rightarrow \\ \Rightarrow \text{car}(C) &\leq \text{car} \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right)\end{aligned}$$

- Se (A, B) for acessível então $\text{car}(C^T) = n$ e, consequentemente,

$$\text{car} \left(\begin{bmatrix} A - \lambda_i I_n & | & B \end{bmatrix} \right) = n.$$

- Condição suficiente: Ver Kailath (1980).

- 3 Terceira condição: Ver Kailath (1980).



3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Um sistema é controlável se qualquer estado $x(t_0) = x_0 \in \mathbb{R}^n$ puder ser transferido para a origem através de uma sequência de n entradas $u(t_0), u(t_0 + 1), \dots, u(t_0 + n - 1)$.
- Num sistema controlável, para qualquer estado inicial $x(t_0) = x_0 \in \mathbb{R}^n$, existe sempre um vector $\mathcal{U}_{t_0:t_0+n}^R$ que é solução da equação

$$x(t_0 + n) = A^n x_0 + (-C \mathcal{U}_{t_0:t_0+n-1}^R) = 0_n \Leftrightarrow A^n x_0 = C \mathcal{U}_{t_0:t_0+n-1}^R$$

- Esta equação mostra-nos que o **sistema é controlável** se e só ,

$$A^n x_0 \in \text{im}(C) \quad \forall_{x_0 \in \mathbb{R}^n} \Leftrightarrow \text{im}(A^n) \subseteq \text{im}(C)$$

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Se A for **não singular** e o sistema controlável, então $\text{car}(\mathcal{C}) = n$ e o sistema também é acessível \Rightarrow :

Se A for **não singular**

ACESSIBILIDADE \equiv CONTROLABILIDADE

- **Acessibilidade \Rightarrow Controlabilidade**, qualquer que seja A pois $\text{car}(\mathcal{C}) = n \geq \text{car}(A) \Rightarrow \text{im}(\mathcal{C}) \supseteq \text{im}(A)$.
- se A for singular, o sistema pode não ser acessível e ser controlável desde que $\text{im}(A) \subseteq \text{im}(\mathcal{C})$

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Se $x(t_0) = 0_n$ então

$$x(t_0 + n) = \mathcal{CU}_{t_0:t_0+n-1}^R$$

- Esta equação mostra que podemos sempre transferir o sistema da origem para qualquer estado de $\text{im}(\mathcal{C})$ em n períodos de amostragem.
- A imagem de \mathcal{C} será, então, o conjunto dos estados acessíveis.
- Este conjunto é um subespaço.
- Existe uma representação em que o conjunto dos estados acessíveis é definido por n_c variáveis de estado ($n_c = \text{car}(\mathcal{C})$) e o seu complemento ortogonal definido pelas $n - n_c$ restantes.

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

Teorema 3

Se o par (A, B) não for acessível tal que $\text{car}(\mathcal{C}) = n_c < n$, então existe uma matriz T não singular tal que

$$\bar{A} = T^{-1}AT = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} \\ 0_{n-n_c \times n_c} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} \quad \bar{B} = T^{-1}B = \begin{bmatrix} \bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix}$$

Demonstração

- Seja

$$\mathcal{C} = \begin{bmatrix} B & AB & \cdots & A^{n-1}B \end{bmatrix}$$

a matriz da controlabilidade do par (A, B) e

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Seja

$$\begin{aligned}\bar{C} &= \begin{bmatrix} \bar{B} & \bar{A}\bar{B} & \dots & \bar{A}^{n-1}\bar{B} \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} T^{-1}B & | & T^{-1}ATT^{-1}B & | & \dots & | & T^{-1}A^{n-1}TT^{-1}B \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} T^{-1}B & T^{-1}AB & \dots & T^{-1}A^{n-1}B \end{bmatrix} = \\ &= T^{-1} \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^{n-1}B \end{bmatrix} = T^{-1}C\end{aligned}$$

a matriz da controlabilidade do par (\bar{A}, \bar{B}) .

- Como

$$\begin{aligned}\bar{A}\bar{B} &= \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} \\ 0_{n-n_c \times n_c} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11}\bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix} \\ \bar{A}^2\bar{B} &= \bar{A}(\bar{A}\bar{B}) = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} \\ 0_{n-n_c \times n_c} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{A}_{11}\bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11}^2\bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix} \\ &\vdots\end{aligned}$$

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

\vdots

$$\bar{A}^k \bar{B} = \bar{A} (\bar{A}^{k-1} \bar{B}) = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} \\ 0_{n-n_c \times n_c} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{A}_{11}^{k-1} \bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11}^k \bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix},$$

- então

$$\bar{\mathcal{C}} = T^{-1} \mathcal{C} = \begin{bmatrix} \bar{B}_1 & \bar{A}_{11} \bar{B}_1 & \dots & \bar{A}_{11}^{n-1} \bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} & 0_{n-n_c \times m} & \dots & 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix}.$$

- A decomposição em valores singular (svd) de \mathcal{C} é

$$\mathcal{C} = USV^T$$

onde

$$S = \begin{bmatrix} S_+ & 0_{n_c \times nm - n_c} \\ 0_{n-n_c \times n_c} & 0_{n-n_c \times nm - n_c} \end{bmatrix}$$
$$V = \begin{bmatrix} V_{n_c} & V_{n-n_c} \end{bmatrix}$$

com

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

$$\begin{aligned}
 S_+ &= \begin{bmatrix} \sigma_1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \sigma_2 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \cdots & \sigma_{n-n_c} \end{bmatrix} \\
 V_{n_c} &= \begin{bmatrix} v_1 & v_2 & \cdots & v_{n_c} \end{bmatrix} \\
 V_{n-n_c} &= \begin{bmatrix} v_{n_c+1} & v_{n_c+2} & \cdots & v_n \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

● Fazendo $T = U$, então

$$\begin{aligned}
 T^{-1}\mathcal{C} &= U^T U S V^T = \begin{bmatrix} S_+ & 0_{n_c \times nm - n_c} \\ 0_{n-n_c \times n_c} & 0_{n-n_c \times nm - n_c} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{n_c}^T \\ V_{n-n_c}^T \end{bmatrix} = \\
 &= \begin{bmatrix} S_+ V_{n_c}^T \\ 0_{n-n_c \times mn} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{B}_1 & \bar{A}_{11} \bar{B}_1 & \cdots & \bar{A}_{11}^{n-1} \bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} & 0_{n-n_c \times m} & \cdots & 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix} = \bar{\mathcal{C}}.
 \end{aligned}$$

□

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- De

$$\bar{\mathcal{C}} = T^{-1}\mathcal{C} = \begin{bmatrix} \bar{B}_1 & \bar{A}_{11}\bar{B}_1 & \dots & \bar{A}_{11}^{n-1}\bar{B}_1 \\ 0_{n-n_c \times m} & 0_{n-n_c \times m} & \dots & 0_{n-n_c \times m} \end{bmatrix}$$

podemos ver que a matriz de similaridade T pode ser qualquer uma matriz não singular desde que as $n - n_c$ últimas linhas de T^{-1} sejam ortogonais às colunas de \mathcal{C} (as $n - n_c$ últimas linhas de T^{-1} têm que ser uma base de $\ker(\mathcal{C}^T)$).

- Qualquer sistema pode ser dividido em dois sub-sistemas:
 - Acessível
 - Não Acessível
- A demonstração do teorema 3 sugere uma forma de obter esta divisão.

Algoritmo 1- Determinação do subsistema acessível

- **Entrada:** Par (A, B)
 - **Saída:** Transformação de Similaridade T
- 1 Calcular a Matriz da Controlabilidade
$$\mathcal{C} = [B \quad AB \quad \cdots \quad A^{n-1}B]$$
 - 2 Efectuar a decomposição em valores singulares (svd) de
$$\mathcal{C} = USV^T$$
 - 3 Fazer $T = U$.

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

Exemplo 4 – Determinação do subsistema acessível num sistema de 2ª ordem

- Sistema

$$\begin{aligned}x(t+1) &= \begin{bmatrix} 1.4 & 0.48 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} -0.6 \\ 1 \end{bmatrix} u(t) \\ y(t) &= \begin{bmatrix} 1 & 0.8 \end{bmatrix} x(t).\end{aligned}$$

- Matriz da controlabilidade é

$$\mathcal{C} = \left[\underbrace{\begin{bmatrix} -0.6 \\ 1 \end{bmatrix}}_B \left| \underbrace{\begin{bmatrix} 1.4 & 0.48 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}}_A \underbrace{\begin{bmatrix} -0.6 \\ 1 \end{bmatrix}}_B \right. \right] = \begin{bmatrix} -0.6 & -0.36 \\ 1 & 0.6 \end{bmatrix}.$$

- $\det(\mathcal{C}) = 0$, logo a sua característica é 1 \Rightarrow o sistema não é acessível.

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Valores próprios:

$$\lambda_1 = 0.6$$

$$\lambda_2 = 0.8.$$

- Como

$$\begin{aligned} \text{car} \left(\left[A - \lambda_2 I_2 \mid B \right] \right) &= \text{car} \left(\left(\left[\begin{array}{cc} 1.4 & 0.48 \\ -1 & 0 \end{array} \right] - \lambda_2 \left[\begin{array}{cc} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{array} \right] \mid \left[\begin{array}{c} -0.6 \\ 1 \end{array} \right] \right) \right. \\ &= \text{car} \left(\left[\begin{array}{ccc} 0.6 & 0.48 & -0.6 \\ -1 & -0.8 & 1 \end{array} \right] \right) = 1 \end{aligned}$$

O modo $\lambda_2^t = 0.8^t$ não é acessível.

- Decompor C em valores singulares:

$$C = USV^T = \begin{bmatrix} -0.5145 & 0.8575 \\ 0.8575 & 0.5145 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1.36 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.8575 & 0.5145 \\ 0.5145 & -0.8575 \end{bmatrix}.$$

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Fazer a mudança de coordenadas

$$\bar{x}(t) = \begin{bmatrix} \bar{x}_a(t) \\ \bar{x}_{\bar{a}}(t) \end{bmatrix} = T^{-1}x(t)$$

com

$$T = U = \begin{bmatrix} U_a & U_{\bar{a}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0.5145 & 0.8575 \\ 0.8575 & 0.5145 \end{bmatrix}$$

para obter a representação

$$\begin{bmatrix} \bar{x}_a(t+1) \\ \bar{x}_{\bar{a}}(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.6 & -1.48 \\ 0 & 0.8 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_a(t) \\ \bar{x}_{\bar{a}}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1.1662 \\ 0 \end{bmatrix} u(t)$$
$$y(t) = \begin{bmatrix} 0.1715 & 1.2691 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_a(t) \\ \bar{x}_{\bar{a}}(t) \end{bmatrix}$$

- O eixo \bar{x}_a constitui o subespaço dos estados acessíveis e $\bar{x}_{\bar{a}}$ o seu complemento ortogonal.

3 - Acessibilidade e Controlabilidade

- Se trocarmos a ordem das colunas de T :

$$T_1 = \begin{bmatrix} U_{\bar{a}} & U_a \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.8575 & -0.5145 \\ 0.5145 & 0.8575 \end{bmatrix},$$

obtemos a permutação $\begin{bmatrix} \bar{x}_a^T & \bar{x}_a^T \end{bmatrix}^T$ do vector de estado a que corresponde o seguinte modelo

$$\begin{bmatrix} \bar{x}_{\bar{a}}(t+1) \\ \bar{x}_a(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.8 & 0 \\ -1.48 & 0.6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_{\bar{a}}(t) \\ \bar{x}_a(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1.1662 \end{bmatrix} u(t)$$
$$y(t) = \begin{bmatrix} 1.2691 & 0.1715 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_{\bar{a}}(t) \\ \bar{x}_a(t) \end{bmatrix}.$$

Definição 4

Dizemos que um sistema é **observável** se o seu estado inicial for recuperável das n primeiras observações da saída $y(0)$, $y(1), \dots, y(n-1)$. Nestas condições dizemos que o par (C, A) é **observável**.

Teorema 4

As condições seguintes são condições necessárias e suficientes para que o par (C, A) seja observável

1 $\text{car}(\mathcal{O}) = n$ ou $\text{im}(\mathcal{O}) = \mathbb{R}^n$ em que

$$\mathcal{O} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{n\ell \times n}.$$

4 - Observabilidade

- 2 $\text{car} \left(\left[\frac{A - \lambda_i I_n}{C} \right] \right) = n$, para todos os valores próprios λ_i de A .
- 3 Os valores próprios de $A - LC$, $L \in \mathbb{R}^{n \times \ell}$ podem ser alocados arbitrariamente.

Demonstração

- 1 Primeira condição.

- para $t_0=0$,

$$x(t) = A^t x(0) + C_t \mathcal{U}_{0:t-1}^R = A^t x(0) + \begin{bmatrix} B & AB & \cdots & A^{t-1}B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u(t-1) \\ u(t-2) \\ \vdots \\ u(0) \end{bmatrix}.$$

- Definir

$$C_t^R = \begin{bmatrix} A^{t-1}B & \cdots & AB & B \end{bmatrix} \quad \text{e} \quad \mathcal{U}_{t-1} = \begin{bmatrix} u(0) \\ u(1) \\ \vdots \\ u(t-1) \end{bmatrix}.$$

4 - Observabilidade

- Calcular

$$y(t) = Cx(t) + Du(t) = CA^t x(0) + \begin{bmatrix} CC_t^R & D \end{bmatrix} \mathcal{U}_t,$$

- Desta expressão determinar

$$y(0) = Cx(0) + Du(0) =$$

$$= Cx(0) + \begin{bmatrix} D & 0 & 0 & \cdots & 0 \end{bmatrix} \mathcal{U}_{n-1}$$

$$y(1) = CAx(0) + \begin{bmatrix} CC_1^R & D \end{bmatrix} \mathcal{U}_1 = CAx(0) + CBu(0) + Du(1) =$$

$$= CAx(0) + \begin{bmatrix} CB & D & 0 & \cdots & 0 \end{bmatrix} \mathcal{U}_{n-1}$$

$$y(2) = CA^2x(0) + \begin{bmatrix} CC_1^R & D \end{bmatrix} \mathcal{U}_2 = CA^2x(0) + CABu(0) + CBu(1) + Du(2) =$$

$$= CA^2x(0) \begin{bmatrix} CAB & CB & D & \cdots & 0 \end{bmatrix} \mathcal{U}_{n-1}$$

\vdots

$$y(n-1) = CA^{n-1}x(0) + \begin{bmatrix} CC_1^R & D \end{bmatrix} \mathcal{U}_{n-1} =$$

$$= CA^{n-1}x(0) + \begin{bmatrix} CA^{n-2}B & CA^{n-3}B & CA^{n-4} & \cdots & D \end{bmatrix} \mathcal{U}_{n-1}.$$

4 - Observabilidade

- Escrever este sistema de equações na forma matricial:

$$\begin{aligned}Y_{n-1} &= \mathcal{O}x(0) + H_n U_{n-1} \Leftrightarrow \\ \mathcal{O}x(0) &= Y_{n-1} - H_n U_{n-1}\end{aligned}$$

com

$$H_n = \begin{bmatrix} D & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ CB & D & 0 & \cdots & 0 \\ CAB & CB & D & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ CA^{n-2}B & CA^{n-3}B & CA^{n-4} & \cdots & D \end{bmatrix}.$$

- \mathcal{O} tem $n\ell$ linhas (ℓ é o número de saídas) e n colunas \Rightarrow número de linhas \geq número de colunas.
- se $\text{car}(\mathcal{O}) = n$, o seu pseudo-inverso será $\mathcal{O}^\dagger = (\mathcal{O}^T \mathcal{O})^{-1} \mathcal{O}^T$ e $\mathcal{O}^\dagger \mathcal{O} = I_n$.

4 - Observabilidade

- Podemos determinar $x(0)$ multiplicando à esquerda ambos os membros por \mathcal{O}^\dagger :

$$x(0) = \mathcal{O}^\dagger (Y_{n-1} - H_n U_{n-1}) = (\mathcal{O}^T \mathcal{O})^{-1} \mathcal{O}^T (Y_{n-1} - H_n U_{n-1}).$$

- Se $\text{car} \mathcal{O} < n$, então $\mathcal{O}^\dagger \mathcal{O} \in \mathbf{R}^{n \times n}$ é singular $x(0)$ tem uma infinidade de soluções.

2 Segunda e Terceira condições:

- Definir o sistema

$$\begin{aligned}x_d(t+1) &= A^T x_d(t) + C^T u(t) \\ y_d(t) &= B^T x_d(t)\end{aligned}$$

- A observabilidade do par (C, A) é equivalente à acessibilidade de (A^T, C^T) deste sistema. Logo todas as condições deste teorema são equivalentes às do Teorema 2.



Teorema 5

Se o par (C, A) não for observável tal que $\text{car}(\mathcal{O}) = n_o < n$, então existe uma matriz T não singular tal que

$$\bar{A} = T^{-1}AT = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & 0_{n_o \times n - n_o} \\ \bar{A}_{21} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} \quad \bar{C} = CT = \begin{bmatrix} \bar{C}_1 & 0_{\ell \times n - n_o} \end{bmatrix}$$

Demonstração:

- Matriz de observabilidade do par (C, A)

$$\mathcal{O} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix}.$$

4 - Observabilidade

- Matriz de observabilidade do par (\bar{C}, \bar{A})

$$\begin{aligned}\bar{\mathcal{O}} &= \begin{bmatrix} \bar{C} \\ \bar{C}\bar{A} \\ \vdots \\ \bar{C}\bar{A}^{n-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} CT \\ CTT^{-1}AT \\ \vdots \\ CTT^{-1}A^{n-1}T \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} CT \\ CAT \\ \dots \\ CA^{n-1}T \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \dots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix} T = \mathcal{O}T.\end{aligned}$$

4 - Observabilidade

- Calcular

$$\bar{C}\bar{A} = \begin{bmatrix} \bar{C}_1 & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & 0_{n_o \times n-n_o} \\ \bar{A}_{21} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{C}\bar{A}_{11} & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix}$$

$$\bar{C}\bar{A}^2 = (\bar{C}\bar{A})\bar{A} = \begin{bmatrix} \bar{C}\bar{A}_{11} & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & 0_{\ell \times n-n_o} \\ \bar{A}_{21} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} \bar{C}\bar{A}_{11}^2 & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix}$$

\vdots

$$\bar{C}\bar{A}^k = (\bar{C}\bar{A}^{k-1})\bar{A} = \begin{bmatrix} \bar{C}\bar{A}_{11}^{k-1} & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & 0_{\ell \times n-n_o} \\ \bar{A}_{21} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} \bar{C}\bar{A}_{11}^k & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix},$$

4 - Observabilidade

- Reescrever a matriz de observabilidade do par (\bar{C}, \bar{A}) :

$$\bar{\mathcal{O}} = \begin{bmatrix} \bar{C} & 0_{\ell \times n-n_o} \\ \bar{C}\bar{A}_{11} & 0_{\ell \times n-n_o} \\ \vdots & \vdots \\ \bar{C}\bar{A}_{11}^{n-1} & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix} = \mathcal{O}T.$$

- Decompor \mathcal{O} em valores singulares:

$$\mathcal{O} = USV^T$$

com

$$S = \begin{bmatrix} S_+ & 0_{n_o \times n-n_o} \\ 0_{\ell n-n_o \times n_o} & 0_{\ell n-n_o \times n-n_o} \end{bmatrix}$$
$$U = \begin{bmatrix} U_{n_o} & U_{n-n_o} \end{bmatrix}$$

4 - Observabilidade

onde

$$\begin{aligned} S_+ &= \begin{bmatrix} \sigma_1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \sigma_2 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \cdots & \sigma_{n-n_o} \end{bmatrix} \\ U_{n_o} &= \begin{bmatrix} u_1 & u_2 & \cdots & u_{n_o} \end{bmatrix} \\ U_{n-n_o} &= \begin{bmatrix} u_{n_o+1} & u_{n_o+2} & \cdots & u_n \end{bmatrix} \end{aligned}$$

- Fazer

$$T = V$$

4 - Observabilidade

- Verificar que $\mathcal{O}T = \bar{\mathcal{O}}$

$$\begin{aligned}\mathcal{O}T &= SV^T V = US = \begin{bmatrix} U_{n_o} & U_{n-n_o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_+ & 0_{n_o \times n-n_o} \\ 0_{\ell n-n_o \times n_o} & 0_{\ell n-n_o \times n-n_o} \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} U_{n_o} S_+ & 0_{\ell n \times n-n_o} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{C} & 0_{\ell \times n-n_o} \\ \bar{C}\bar{A}_{11} & 0_{\ell \times n-n_o} \\ \vdots & \vdots \\ \bar{C}\bar{A}_{11}^{n-1} & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix} = \bar{\mathcal{O}}.\end{aligned}$$

□

- De

$$\bar{\mathcal{O}} = \begin{bmatrix} \bar{C} & 0_{\ell \times n-n_o} \\ \bar{C}\bar{A}_{11} & 0_{\ell \times n-n_o} \\ \vdots & \vdots \\ \bar{C}\bar{A}_{11}^{n-1} & 0_{\ell \times n-n_o} \end{bmatrix} = \mathcal{O}T.$$

4 - Observabilidade

vemos que a matriz de similaridade T pode ser qualquer matriz não singular com as $n - n_o$ últimas colunas ortogonais às linhas de \mathcal{O} (as $n - n_o$ últimas colunas de T têm que ser uma base de $\ker(\mathcal{O})$).

- Qualquer sistema pode ser decomposto em dois sub-sistemas:
 - Observável
 - Não observável
- A demonstração do teorema 5 sugere uma forma de obter esta decomposição.

Algoritmo 2

- **Entrada:** Par (C, A)
- **Saída:** Transformação de Similaridade T

- 1 Calcular a Matriz da Observabilidade $\mathcal{O} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix}$.
- 2 Efectuar a decomposição em valores singulares (svd) de $\mathcal{O} = USV^T$
- 3 Fazer $T = V$.

Exemplo 5 - Determinação do subsistema observável num sistema de 2ª ordem

- Sistema:

$$\begin{aligned}x(t+1) &= \begin{bmatrix} 1.4 & 0.48 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} -0.8 \\ 1 \end{bmatrix} u(t) \\ y(t) &= \begin{bmatrix} 1 & 0.6 \end{bmatrix} x(t).\end{aligned}$$

- Matriz da observabilidade:

$$\mathcal{O} = \begin{bmatrix} \overbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0.6 \end{bmatrix}}^C \\ \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0.6 \end{bmatrix}}_C \underbrace{\begin{bmatrix} 1.4 & 0.48 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}}_A \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0.6 \\ 0.8 & 0.48 \end{bmatrix}.$$

4 - Observabilidade

- $\det(\mathcal{O}) = 0$, logo, a sua característica é 1 \Rightarrow Sistema não observável
- Valores próprios:

$$\lambda_1 = 0.6$$

$$\lambda_2 = 0.8$$

- Como

$$\begin{aligned} \text{car} \left(\left[\frac{A - \lambda_1 I_2}{C} \right] \right) &= \text{car} \left\{ \left[\frac{\begin{bmatrix} 1.4 & 0.48 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} - \lambda_1 \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}}{\begin{bmatrix} 1 & 0.6 \end{bmatrix}} \right] \right\} = \\ &= \text{car} \left\{ \begin{bmatrix} 0.8 & 0.48 \\ -1 & -0.6 \\ 1 & 0.6 \end{bmatrix} \right\} = 1 \end{aligned}$$

O modo $\lambda_1^t = 0.6^t$ não é observável.

4 - Observabilidade

- Decompor \mathcal{O} em valores singulares:

$$\mathcal{O} = USV^T = \begin{bmatrix} -0.7809 & -0.6247 \\ -0.6247 & 0.7809 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1.4835 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -0.8575 & -0.5145 \\ -0.5145 & 0.8575 \end{bmatrix}^T$$

- Fazer a mudança de coordenadas

$$\bar{x}(t) = \begin{bmatrix} \bar{x}_o(t) \\ \bar{x}_{\bar{o}}(t) \end{bmatrix} = T^{-1}x(t)$$

com

$$T = V = \begin{bmatrix} V_o & V_r \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0.8575 & -0.5145 \\ -0.5145 & 0.8575 \end{bmatrix}$$

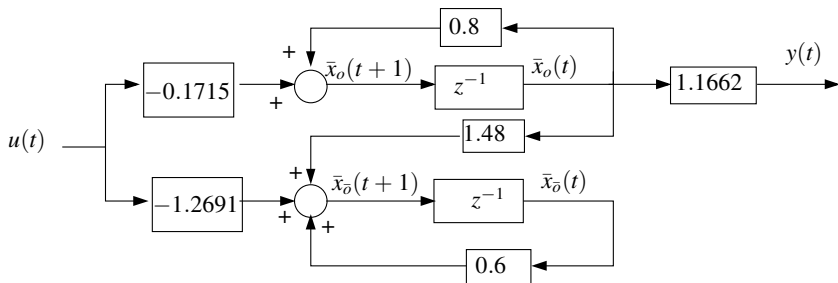
4 - Observabilidade

para obter a representação

$$\begin{bmatrix} \bar{x}_o(t+1) \\ \bar{x}_{\bar{o}}(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.8 & 0 \\ 1.48 & 0.6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_o(t) \\ \bar{x}_{\bar{o}}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -0.1715 \\ -1.2691 \end{bmatrix} u(t)$$
$$y(t) = \begin{bmatrix} 1.1662 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_o(t) \\ \bar{x}_{\bar{o}}(t) \end{bmatrix}$$

- O eixo $\bar{x}_{\bar{o}}$ constitui o subespaço dos estados não observáveis e \bar{x}_o o seu complemento ortogonal
- Dado que a matriz de estado \bar{A} é triangular inferior, os elementos da sua diagonal principal são os valores próprios do sistema.
- O segundo elemento de \bar{C} é nulo e $[\bar{A}]_{22} = \lambda_2 = 0.8$ é o valor próprio *não observável*.

4 - Observabilidade



4 - Observabilidade

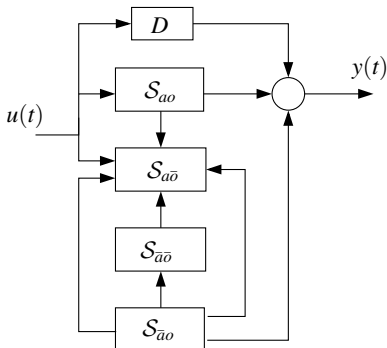
- Se trocarmos a ordem das colunas de T , isto é, se fizermos

$$T_1 = \begin{bmatrix} V_r & V_o \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0.5145 & -0.8575 \\ 0.8575 & -0.5145 \end{bmatrix}$$

obtemos a permutação $\begin{bmatrix} \bar{x}_o^T & \bar{x}_o^T \end{bmatrix}^T$ do vector de estado a que corresponde o seguinte modelo

$$\begin{bmatrix} \bar{x}_o(t+1) \\ \bar{x}_o(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.6 & 1.48 \\ 0 & 0.8 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_o(t) \\ \bar{x}_o(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -1.2691 \\ -0.1715 \end{bmatrix} u(t)$$
$$y(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1.1662 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_o(t) \\ \bar{x}_o(t) \end{bmatrix}.$$

5 - Decomposição Canônica de Kalman



- S_{ao} , acessível e observável
- $S_{a\bar{o}}$, acessível e não observável
- $S_{\bar{a}\bar{o}}$, não acessível e não observável
- $S_{\bar{a}o}$, não acessível e observável

5 - Decomposição Canônica de Kalman

Teorema 6 - Decomposição canônica de Kalman

Um sistema $S = (A, B, C, D)$, com $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$, $B \in \mathbb{R}^{n \times m}$, $C \in \mathbb{R}^{\ell \times n}$ e $D \in \mathbb{R}^{\ell \times m}$, pode ser representado na forma

$$\begin{bmatrix} \bar{x}_{a\bar{o}}(t+1) \\ \bar{x}_{ao}(t+1) \\ \bar{x}_{\bar{a}\bar{o}}(t+1) \\ \bar{x}_{\bar{a}o}(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} & \bar{A}_{13} & \bar{A}_{14} \\ 0_{n_{ao} \times n_{a\bar{o}}} & \bar{A}_{22} & 0_{n_{ao} \times n_{\bar{a}\bar{o}}} & \bar{A}_{24} \\ 0_{n_{\bar{a}\bar{o}} \times n_{a\bar{o}}} & 0_{n_{\bar{a}\bar{o}} \times n_{ao}} & \bar{A}_{33} & \bar{A}_{34} \\ 0_{n_{\bar{a}o} \times n_{a\bar{o}}} & 0_{n_{\bar{a}o} \times n_{ao}} & 0_{n_{\bar{a}o} \times n_{\bar{a}\bar{o}}} & \bar{A}_{44} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_{a\bar{o}}(t) \\ \bar{x}_{ao}(t) \\ \bar{x}_{\bar{a}\bar{o}}(t) \\ \bar{x}_{\bar{a}o}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \bar{B}_1 \\ \bar{B}_2 \\ 0_{n_{\bar{a}\bar{o}} \times m} \\ 0_{n_{\bar{a}o} \times m} \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 0_{\ell \times n_{a\bar{o}}} & \bar{C}_2 & 0_{\ell \times n_{\bar{a}\bar{o}}} & \bar{C}_4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_{a\bar{o}}(t) \\ \bar{x}_{ao}(t) \\ \bar{x}_{\bar{a}\bar{o}}(t) \\ \bar{x}_{\bar{a}o}(t) \end{bmatrix} + Du(t)$$

5 - Decomposição Canônica de Kalman

onde

- $x_{a\bar{o}}(t) \in \mathbb{R}^{n_{a\bar{o}}}$ é acessível mas não observável;
- $x_{ao}(t) \in \mathbb{R}^{n_{co}}$ é acessível e observável;
- $x_{\bar{a}\bar{o}}(t) \in \mathbb{R}^{n_{\bar{c}\bar{o}}}$ é não acessível e não observável;
- $x_{\bar{c}o}(t) \in \mathbb{R}^{n_{\bar{a}o}}$ é não acessível e observável;
- $n_{a\bar{o}} + n_{ao} + n_{\bar{a}\bar{o}} + n_{\bar{a}o} = n$.

6 - Funções de Transferência e Realizações Mínimas

- Resposta impulsional;

$$h(t) = \begin{cases} D, & t = 0 \\ CA^{t-1}B & t > 0 \end{cases}$$

- A função de transferência do sistema é a transformada z da sua resposta impulsional:

$$H(z) = \sum_{t=0}^{\infty} h(t)z^{-t} = D + \sum_{t=1}^{\infty} CA^{t-1}Bz^{-t}$$

- A função de transferência pode ser calculada a partir das equações do modelo de estado:

$$\begin{aligned} x(t+1) &= Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) &= Cx(t) + Du(t) \end{aligned}$$

6 - Funções de Transferência e Realizações Mínimas

- Para condições iniciais nulas,

$$\begin{aligned} \begin{cases} zX(z) = AX(z) + BU(z) \\ Y(z) = CX(z) + DU(z) \end{cases} &\Rightarrow \begin{cases} X(z) = (zI_n - A)^{-1} BU(z) \\ Y(z) = C(zI_n - A)^{-1} BU(z) + DU(z) \end{cases} \Rightarrow \\ &\Rightarrow H(z) = \frac{Y(z)}{U(z)} = C(zI_n - A)^{-1} B + D \end{aligned}$$

- Calcular a função de transferência do sistema

$$\mathcal{S}_T = (T^{-1}AT, T^{-1}B, CT, D):$$

$$\begin{aligned} H_T(z) &= CT(zI_n - T^{-1}AT)^{-1} T^{-1}B + D = \\ &= CT[(zT^{-1} - T^{-1}A)T]^{-1} T^{-1}B + D = \\ &= C \underbrace{TT^{-1}}_{I_n} (zT^{-1} - T^{-1}A)^{-1} T^{-1}B + D = \\ &= C[T^{-1}(zI_n - A)]^{-1} T^{-1}B + D = \\ &= C(zI_n - A)^{-1} \underbrace{TT^{-1}}_{I_n} B + D = C(zI_n - A)^{-1} B + D = H(z) \end{aligned}$$

6 - Funções de Transferência e Realizações Mínimas

- Os sistemas $\mathcal{S}_T = (A, B, C, D)$ e $\mathcal{S}_T = (T^{-1}AT, T^{-1}B, CT, D)$ têm a mesma função de transferência.
- A função de transferência $H(z)$ pode ser representada por uma infinidade de modelos de estado.
- Chamamos, a cada um desses modelos de estado, uma **realização** de $H(z)$.
- A dimensão das diferentes realizações também não é única.
- Cada realização tem que ter uma dimensão superior ou igual a um determinado limite inferior.
- Quando a dimensão de uma realização é igual a esse limite dizemos que essa realização é **mínima**

6 - Funções de Transferência e Realizações Mínimas

Teorema 7

Uma realização (A, B, C, D) de $H(z)$ é mínima se e só se os pares (A, B) e (A, C) forem simultaneamente acessível e observável, respectivamente. Se $\mathcal{S}_1 = (A_1, B_1, C_1, D_1)$ e $\mathcal{S}_2 = (A_2, B_2, C_2, D_2)$ forem realizações mínimas de ordem n da mesma função de transferência $H(z)$, então existe uma matriz não singular $T \in \mathbb{R}^{n \times n}$ tal que

$$A_2 = T^{-1}A_1T$$

$$B_2 = T^{-1}B_1$$

$$C_2 = C_1T$$

$$D_2 = D_1$$

Demonstração:

Ver Katayama.

7 - Realizações Equilibradas

Definição 5

Se (A, B, C, D) for uma realização estável então as soluções P e Q das equações de Lyapunov

$$\begin{aligned}P &= APA^T + BB^T \\Q &= A^TQA + C^TC\end{aligned}$$

são, respectivamente, os **Gramianos da Controlabilidade** e da **Observabilidade**.

Teorema 8

Se A for estável, então,

- ❶ (A, B) acessível $\Leftrightarrow P \succ 0_{n \times n}$
- ❷ (C, A) observável $\Leftrightarrow Q \succ 0_{n \times n}$

7 - Realizações Equilibradas

Demonstração

1 Condição 1:

- A solução da primeira equação de Lyapunov é

$$P = \sum_{i=0}^{\infty} A^i B B^T (A^T)^i = \begin{bmatrix} B & AB & \cdots & A^i B & \cdots \end{bmatrix} \begin{bmatrix} B^T \\ B^T A^T \\ \vdots \\ B^T (A^T)^i \\ \vdots \end{bmatrix} = C_{\infty} C_{\infty}^T$$

onde

$$C_{\infty} = \begin{bmatrix} B & AB & \cdots & A^i B & \cdots \end{bmatrix}$$

é a matriz da controlabilidade alargada a um horizonte infinito.

- Da solução da equação de Lyapunov

$$\text{car}(P) = \text{car}(C_{\infty}).$$

7 - Realizações Equilibradas

- Do teorema de Cayley-Hamilton

$$A^i = \alpha_0 I_n + \alpha_1 A + \cdots + \alpha_{n-1} A^{n-1}, \quad i \geq n, \quad \alpha_k \in \mathbb{R}, \quad k = 0, \dots, n-1.$$

- Logo

$$BA^i = \alpha_0 B + \alpha_1 AB + \cdots + \alpha_{n-1} A^{n-1} B, \quad i \geq n.$$

- Isto significa que os blocos de colunas $A^i B$, $i = n, n+1, \dots$, de C_∞ são combinações lineares de $A^k B$, $k = 0, \dots, n-1$, ou seja, dos seus n primeiros blocos de colunas.
- Concluimos que

$$\text{car}(C_\infty) = \text{car}(C) \Leftrightarrow \text{car}(P) = \text{car}(C)$$

- Logo o par (A, B) só é acessível se e só se $\text{car}(P) = n$ o que é equivalente a $P \succ 0_{n \times n}$ pois, sendo A estável, P é sempre uma matriz não negativa.

7 - Realizações Equilibradas

2 Condição 2:

- Sistema
$$\begin{aligned}x_d(t+1) &= A^T x_d(t) + C^T u_d(t) \\ y_d(t) &= B^T x_d(t) + D u_d(t)\end{aligned}$$

- Matriz da controlabilidade:

$$C_d = \begin{bmatrix} C^T & A^T C^T & \dots & (A^T)^{n-1} C^T \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix}^T = \mathcal{O}^T$$

- Gramiano da controlabilidade $P_d=Q$ Gramiano da observabilidade de (A, B, C, D) pois Solução de

$$\begin{cases} P_d &= A^T P_d A + C^T C \\ Q &= A^T Q A + C^T C \end{cases} \Rightarrow P_d = Q_d$$

- Como (A^T, C^T, B^T, D) é acessível se e só se $P_d \succ 0_{n \times n}$, (A, B, C, D) é observável de $Q \succ 0$ (acessibilidade de (A^T, C^T, B^T, D) é equivalente à observabilidade de (A, B, C, D)). \square

7 - Realizações Equilibradas

- Partindo dum estado inicial nulo, o sistema (A, B, C, D) atingirá, no instante $t > t_0$, o estado

$$x(t) = C_{t-t_0} \mathcal{U}_{t_0:t-1}^R$$

onde

$$\mathcal{U}_{t_0:t-1}^R = \begin{bmatrix} u(t-1) \\ u(t-2) \\ \vdots \\ u(t_0) \end{bmatrix}$$
$$C_{t-t_0} = \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^{t-t_0-1} \end{bmatrix}.$$

- Se $t_0 \rightarrow -\infty$,

$$x(t) = C_\infty \mathcal{U}_\infty^R$$

7 - Realizações Equilibradas

- \mathcal{U}_{∞}^R é a matriz de cauda infinita

$$\mathcal{U}_{\infty}^R = \begin{bmatrix} u(t-1) \\ u(t-2) \\ \vdots \end{bmatrix}.$$

- Calcular

$$\begin{aligned} x(t)^T P^{-1} x(t) &= (\mathcal{C}_{\infty} \mathcal{U}_{\infty}^R)^T (\mathcal{C}_{\infty} \mathcal{C}_{\infty}^T)^{-1} (\mathcal{C}_{\infty} \mathcal{U}_{\infty}^R) = \\ &= \mathcal{U}_{\infty}^{R^T} \mathcal{C}_{\infty}^T (\mathcal{C}_{\infty} \mathcal{C}_{\infty}^T)^{-1} \mathcal{C}_{\infty} \mathcal{U}_{\infty}^R. \end{aligned}$$

- Decompor \mathcal{C}_{∞} em valores singulares,

$$\mathcal{C}_{\infty} = USV^T$$

para verificar que

$$\mathcal{C}_{\infty}^T (\mathcal{C}_{\infty} \mathcal{C}_{\infty}^T)^{-1} \mathcal{C}_{\infty} = VV^T.$$

7 - Realizações Equilibradas

- Utilizar este resultado na equação de $x(t)^T P^{-1} x(t)$:

$$x(t)^T P^{-1} x(t) = \mathcal{U}_\infty^R{}^T V V^T \mathcal{U}_\infty^R = (V^T \mathcal{U}_\infty^R)^T (V^T \mathcal{U}_\infty^R) = \|V^T \mathcal{U}_\infty^R\|_2^2.$$

- Como V é uma matriz ortonormal, a transformação $V^T \mathcal{U}_\infty^R$ é uma rotação, logo

$$\|V^T \mathcal{U}_\infty^R\|_2^2 = \|\mathcal{U}_\infty^R\|_2^2 = \mathcal{U}_\infty^R{}^T \mathcal{U}_\infty^R = \sum_{\tau=-\infty}^t u^2(\tau) = E_c$$

- $E_c = x(t)^T P^{-1} x(t)$ é a **energia necessária à entrada $u(t)$ para que, no intervalo de tempo $(-\infty, t]$, consiga levar o estado do sistema da origem até $x(t)$**
- Decompor P em valores singulares

$$P = U_p S_p U_p^T.$$

7 - Realizações Equilibradas

- Designar os valores singulares de P por $\sigma_{p_1}, \sigma_{p_2}, \dots, \sigma_{p_n}$.
- Designar as colunas de U_p por $u_{p_1}, u_{p_2}, \dots, u_{p_n}$.
- Decompor $x(t)$ segundo $u_{p_1}, u_{p_2}, \dots, u_{p_n}$

$$\begin{aligned} x(t) &= \alpha_1 u_{p_1} + \alpha_2 u_{p_2} + \dots + \alpha_n u_{p_n} = \\ &= \begin{bmatrix} u_{p_1} & u_{p_2} & \dots & u_{p_n} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \vdots \\ \alpha_n \end{bmatrix} = U_p \alpha. \end{aligned}$$

- Recalcular E_c :

$$\begin{aligned} E_c &= x(t)^T P^{-1} x(t) = (U_p \alpha)^T (U_p S_p U_p^T)^{-1} (U_p \alpha) = \\ &= \alpha^T U_p^T (U_p S_p^{-1} U_p^T) U_p \alpha = \alpha^T S_p^{-1} \alpha = \frac{\alpha_1^2}{\sigma_{p_1}} + \frac{\alpha_2^2}{\sigma_{p_2}} + \dots + \frac{\alpha_n^2}{\sigma_{p_n}} \end{aligned}$$

7 - Realizações Equilibradas

- Como $\sigma_{p_1} \geq \sigma_{p_2} \cdots \geq \sigma_{p_n}$, então, se $i < j < n$ e $\alpha_i = \alpha_j$, a entrada necessita de menos energia para levar o sistema ao estado $x_i = \alpha_i u_{p_i}$ do que para o levar a $x_j = \alpha_j u_{p_j}$.
- os estados na direcção de u_{p_i} são *mais acessíveis* do que os da direcção de u_{p_j} .
- **O Gramiano de Controlabilidade permite-nos dividir o espaço de estados em subespaços com diferentes graus de acessibilidade.**

7 - Realizações Equilibradas

- Se, no instante $t = 0$ *largarmos* o sistema no estado x_0 , teremos

$$\left\{ \begin{array}{lcl} y(0) & = & Cx_0 \\ y(1) & = & CAx_0 \\ y(2) & = & CA^2x_0 \\ & \vdots & \\ y(t) & = & A^{t-1}x_0 \\ & \vdots & \end{array} \right. \Leftrightarrow \mathcal{Y}_{0:\infty} = \mathcal{O}_{\infty}x_0$$

onde

$$\mathcal{Y}_{0:\infty} = \begin{bmatrix} y(0) \\ y(1) \\ y(2) \\ \vdots \\ y(t) \\ \vdots \end{bmatrix} \quad \text{e} \quad \mathcal{O}_{\infty} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ \vdots \\ CA^{t-1} \\ \vdots \end{bmatrix}$$

7 - Realizações Equilibradas

- A energia de $y(t)$ é

$$\begin{aligned} E_0 &= \sum_{t=0}^{\infty} y^2(t) = \mathcal{Y}_{0:\infty}^T \mathcal{Y}_{0:\infty} = (\mathcal{O}_{\infty} x_0)^T (\mathcal{O}_{\infty} x_0) = \\ &= x_0^T \mathcal{O}_{\infty}^T \mathcal{O}_{\infty} x_0 = x_0^T (\mathcal{O}_{\infty}^T \mathcal{O}_{\infty}) x_0 = x_0^T Q x_0 \end{aligned}$$

em que Q é o Gramiano da Observabilidade.

- Decomposição de Q em valores singulares:

$$Q = U_q S_q U_q^T$$

- Designar os valores singulares de Q por $\sigma_{q_1}, \sigma_{q_2}, \dots, \sigma_{q_n}$.
- Designar as colunas de U_q por $u_{q_1}, u_{q_2}, \dots, u_{q_n}$.

7 - Realizações Equilibradas

- Decompor x_0 segundo $u_{q_1}, u_{q_2}, \dots, u_{q_n}$:

$$\begin{aligned} x_0 &= \beta_1 u_{q_1} + \beta_2 u_{q_2} + \dots + \beta_n u_{q_n} = \\ &= \begin{bmatrix} u_{q_1} & u_{q_2} & \dots & u_{q_n} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \beta_1 \\ \beta_2 \\ \vdots \\ \beta_n \end{bmatrix} = U_q \beta \end{aligned}$$

- Recalcular E_0 :

$$\begin{aligned} E_0 &= x_0^T Q x_0 = (U_q \beta)^T (U_q S_q U_q^T) (U_q \beta) = \\ &= \beta^T U_q^T U_q S_q U_q^T U_q \beta = \beta^T S_q \beta = \beta_1 \sigma_{q_1} + \beta_2 \sigma_{q_2} + \dots + \beta_n \sigma_{q_n}. \end{aligned}$$

- Esta expressão mostra que também podemos dividir o espaço de estados em subespaços com diferentes graus de observabilidade.

7 - Realizações Equilibradas

- A função de transferência é determinada pelo subsistema acessível e observável.
- Logo, os modos associados a estados pouco acessíveis (ou pouco observáveis) não deverão ter influência significativa.
- Neste contexto, se vários valores singulares do Gramiano da Controlabilidade (ou do Gramiano da Observabilidade) forem muito pequenos, podemos ser tentados a reduzir a ordem do modelo, retirando do espaço de estados o subespaço gerado pelos vectores singulares associados a esses valores singulares.
- Este raciocínio pode falhar porque um subespaço *pouco acessível* pode ser *muito observável* (e vice-versa) e, conseqüentemente, ter uma influência significativa na função de transferência.

7 - Realizações Equilibradas

- Nas **realizações equilibradas** os graus de acessibilidade e controlabilidade são idênticos.
- Estas realizações permitem reduzir a ordem de um modelo desprezando os subespaços de estado que são simultaneamente pouco acessíveis e pouco controláveis.

7 - Realizações Equilibradas

Definição 6

Seja $(\bar{A}, \bar{B}, \bar{C}, \bar{D})$ uma realização mínima da função de transferência $H(z)$. $(\bar{A}, \bar{B}, \bar{C}, \bar{D})$ é designada como realização equilibrada se

- 1 A for uma matriz estável
- 2 Os Gramianos da Controlabilidade e da Observabilidade \bar{P} e \bar{Q} , respectivamente, são matrizes diagonais iguais, isto é,

$$\bar{P} = \bar{Q} = \Sigma = \begin{bmatrix} \sigma_1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \sigma_2 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \cdots & \sigma_n \end{bmatrix}$$

com $\sigma_1 \geq \sigma_2 \geq \cdots > \sigma_n$ e satisfazendo

$$\Sigma = \bar{A}\Sigma\bar{A}^T + \bar{B}\bar{B}^T$$

$$\Sigma = \bar{A}^T\Sigma\bar{A} + \bar{C}^T\bar{C}$$

7 - Realizações Equilibradas

Algoritmo 4 - Determinação duma Realização Equilibrada

- **Entrada:** Realização mínima estável (A, B, C) , $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$, $B \in \mathbb{R}^{n \times m}$ e $C \in \mathbb{R}^{\ell \times n}$.
- **Saída:** Matriz de valores singulares do sistema Σ e Matriz de Transformação de Similaridade $T \in \mathbb{R}^{n \times n}$ tal que $(\bar{A}, \bar{B}, \bar{C}) = (T^{-1}AT, T^{-1}B, CT)$ seja uma realização equilibrada
- 1 Calcular P e Q através da resolução de

$$\begin{aligned}P &= APA^T + BB^T \\ Q &= A^TQA + C^TC\end{aligned}$$

- 2 Efectuar a svd de Q

$$Q = U_q S_q U_q^T$$

7 - Realizações Equilibradas

- 3 Definir

$$R = S_q^{\frac{1}{2}} U_q^T$$

- 4 Calcular a svd de RPR^T

$$RPR^T = USU^T$$

- 5 Fazer

$$\begin{aligned}\Sigma &= S^{\frac{1}{2}} \\ T &= R^{-1} U \Sigma^{\frac{1}{2}}\end{aligned}$$

7 - Realizações Equilibradas

Demonstração do algoritmo 4

Objectivo: Demonstrar que a realização $(\bar{A}, \bar{B}, \bar{C}) = (T^{-1}AT, T^{-1}B, CT)$ é equilibrada em que T é a matriz calculada pelo algoritmo 4.

- Definir

$$C_{\infty} = \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^k B & \dots \end{bmatrix}$$

- Calcular

$$\begin{aligned} \bar{C}_{\infty} &= \begin{bmatrix} \bar{B} & \bar{A}\bar{B} & \dots & \bar{A}^k \bar{B} & \dots \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} T^{-1}B & T^{-1}ATT^{-1}B & \dots & T^{-1}A^k TT^{-1}B & \dots \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} T^{-1}B & T^{-1}AB & \dots & T^{-1}A^k B & \dots \end{bmatrix} = \\ &T^{-1} \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^k B & \dots \end{bmatrix} = T^{-1}C_{\infty} \end{aligned}$$

7 - Realizações Equilibradas

- Calcular

$$\bar{P} = \bar{C}_{\infty} \bar{C}_{\infty}^T = T^{-1} C_{\infty} C_{\infty}^T T^{-T} = T^{-1} P T^{-T}.$$

- Definir

$$\mathcal{O}_{\infty} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^k \\ \vdots \end{bmatrix}.$$

- Calcular

$$\bar{\mathcal{O}}_{\infty} = \begin{bmatrix} \bar{C} \\ \bar{C}\bar{A} \\ \vdots \\ \bar{C}\bar{A}^k \\ \vdots \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} CT \\ CTT^{-1}AT \\ \vdots \\ CTT^{-1}A^iT \\ \vdots \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} CT \\ CAT \\ \vdots \\ CA^kT \\ \vdots \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^k \\ \vdots \end{bmatrix} T = \mathcal{O}_{\infty} T.$$

7 - Realizações Equilibradas

- Calcular

$$\bar{Q} = \bar{C}_\infty^T \bar{C}_\infty = T^T C_\infty^T C_\infty T = T^T Q T.$$

- Fazer

$$Q = U_q S_q U_q^T$$

$$R = S_q^{\frac{1}{2}} U_q^T \Rightarrow Q = R^T R$$

$$R P R^T = U S U^T$$

$$\Sigma = S^{\frac{1}{2}} \Leftrightarrow S = \Sigma^2$$

$$T = R^{-1} U \Sigma^{\frac{1}{2}}$$

- Calcular

$$\begin{aligned} \bar{P} &= \underbrace{T^{-1}} P \underbrace{T^{-T}} = \Sigma^{-\frac{1}{2}} U^T R P R^T U \Sigma^{-\frac{1}{2}} = \Sigma^{-\frac{1}{2}} U^T \underbrace{R P R^T}_{U S U^T} U \Sigma^{-\frac{1}{2}} = \\ &= \Sigma^{-\frac{1}{2}} U^T R R^T U \Sigma^{-\frac{1}{2}} = \Sigma^{-\frac{1}{2}} U^T \underbrace{U S U^T}_{\Sigma^2} U \Sigma^{-\frac{1}{2}} = \Sigma^{-\frac{1}{2}} \underbrace{U^T U}_{I_n} \underbrace{S}_{\Sigma^2} \underbrace{U^T U}_{I_n} \Sigma^{-\frac{1}{2}} = \Sigma^{-\frac{1}{2}} \Sigma^2 \Sigma^{-\frac{1}{2}} = \Sigma \end{aligned}$$

7 - Realizações Equilibradas

- Calcular

$$\begin{aligned}\bar{Q} &= \underbrace{\Sigma^{\frac{1}{2}} U^T R^{-T}}_{\Sigma^{\frac{1}{2}} U^T R^{-T}} Q \underbrace{R^{-1} U \Sigma^{\frac{1}{2}}}_{R^{-1} U \Sigma^{\frac{1}{2}}} = \Sigma^{\frac{1}{2}} U^T R^{-T} \underbrace{Q}_{R^T R} R^{-1} U \Sigma^{\frac{1}{2}} = \\&= \Sigma^{\frac{1}{2}} U^T R^{-T} \underbrace{R^T R}_{I_n} R^{-1} U \Sigma^{\frac{1}{2}} = \Sigma^{\frac{1}{2}} U^T \underbrace{R^{-T} R^T}_{I_n} \underbrace{R R^{-1}}_{I_n} U \Sigma^{\frac{1}{2}} = \\&= \Sigma^{\frac{1}{2}} \underbrace{U^T U}_{I_n} \Sigma^{\frac{1}{2}} = \Sigma^{\frac{1}{2}} \Sigma^{\frac{1}{2}} = \Sigma.\end{aligned}$$

□

8 - Redução da Ordem do Modelo

- Seja

$$\begin{bmatrix} \bar{x}_1(t+1) \\ \bar{x}_2(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} \\ \bar{A}_{21} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_1(t) \\ \bar{x}_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \bar{B}_1 \\ \bar{B}_2 \end{bmatrix} u(t)$$
$$y(t) = \begin{bmatrix} \bar{C}_1 & \bar{C}_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{x}_1(t) \\ \bar{x}_2(t) \end{bmatrix} + \bar{D}u(t)$$

uma realização equilibrada com $\bar{x}_1 \in \mathbb{R}^r$ e $\bar{x}_2 \in \mathbb{R}^k$.

- Gramianos da Controlabilidade e Observabilidade, \bar{P} e \bar{Q} , respectivamente:

$$\begin{aligned} \bar{P} &= \bar{Q} = \Sigma = \begin{bmatrix} \Sigma_1 & 0 \\ 0 & \Sigma_2 \end{bmatrix} \\ \Sigma_1 &= \text{diag} \{ \sigma_i \}_{i=1, \dots, r} \in \mathbb{R}^{r \times r} \\ \Sigma_2 &= \text{diag} \{ \sigma_{r+i} \}_{i=1, \dots, k} \in \mathbb{R}^{k \times k}, \quad r + k = n. \end{aligned}$$

8 - Redução da Ordem do Modelo

com

$$\sigma_1 \geq \sigma_2 \geq \cdots \geq \sigma_{n_r} > \sigma_{n_r+1} \geq \cdots \geq \sigma_n > 0.$$

- Se $\sigma_{n_r+1} \approx 0$ o sistema pode ser aproximado por

$$\begin{aligned}\bar{x}_1(t+1) &= \bar{A}_{11}\bar{x}_1(t) + \bar{B}_1u(t) \\ y_r(t) &= \bar{C}_1\bar{x}_1(t) + \bar{D}u(t).\end{aligned}$$

8 - Redução da Ordem do Modelo

Lema 1

Se $\left(\begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} \\ \bar{A}_{21} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} \bar{B}_1 \\ \bar{B}_2 \end{bmatrix}, [\bar{C}_1 \quad \bar{C}_2], \bar{D} \right)$ for uma realização equilibrada de uma função de transferência $H(z)$, com Gramianos de Controlabilidade e Observabilidade \bar{P} e \bar{Q} , respectivamente, então a função de transferência $H_r(z) = \bar{C}_1 (I_{n_r} - \bar{A}_{11})^{-1} \bar{B}_1 + \bar{D}$ tem as seguintes características:

- 1 É estável
- 2 $(\bar{A}_{11}, \bar{B}_1, \bar{C}_1, \bar{D})$ é uma realização mínima de H_r
- 3 $\|H(e^{j\omega}) - H_r(e^{j\omega})\|_\infty = \max_{\omega} \|H(e^{j\omega}) - H_r(e^{j\omega})\|_2 \leq 2(\sigma_{n_r+1} + \dots + \sigma_n)$

8 - Redução da Ordem do Modelo

Demonstração

Ver Katayama.

- $(\bar{A}_{11}, \bar{B}_1, \bar{C}_1, \bar{D})$ é uma realização duma função de transferência $H_r(z)$ com as seguintes características:
 - É uma boa aproximação de $H(z)$.
 - Não é uma realização equilibrada.
 - Tem um ganho DC diferente do de $H(z)$.
- É possível obter uma realização equilibrada duma outra função de transferência $H_{r1}(z)$ com ordem e erro de aproximação igual às de $H_r(z)$, e ganho DC igual ao de $H(z)$.

8 - Redução da Ordem do Modelo

- Seja

$$\begin{aligned}\bar{x}_1(t+1) &= \bar{A}_{11}\bar{x}_1(t) + \bar{A}_{12}\bar{x}_2(t) + \bar{B}_1u(t) \\ \bar{x}_2(t+1) &= \bar{A}_{21}\bar{x}_1(t) + \bar{A}_{22}\bar{x}_2(t) + \bar{B}_2u(t) \\ y(t) &= \bar{C}_1\bar{x}_1(t) + \bar{C}_2\bar{x}_2(t) + \bar{D}u(t).\end{aligned}$$

uma realização equilibrada de $H(z)$.

- Se $u(t)$ for um sinal contínuo $x_2(t)$ vai estabilizar em

$$\begin{aligned}\bar{x}_{2ss} &= \bar{A}_{21}\bar{x}_1(t) + \bar{A}_{22}\bar{x}_{2ss} + \bar{B}_2u(t) \Leftrightarrow \\ (I_k - \bar{A}_{22})\bar{x}_{2ss} &= \bar{A}_{21}\bar{x}_1(t) + \bar{B}_2u(t) \Leftrightarrow \\ \bar{x}_{2ss} &= (I_k - \bar{A}_{22})^{-1}\bar{A}_{21}\bar{x}_1(t) + (I_k - \bar{A}_{22})^{-1}\bar{B}_2u(t)\end{aligned}$$

8 - Redução da Ordem do Modelo

- Substituindo $x_2(t)$ por x_{2ss} nas equações de $x_1(t)$ e $y(t)$,

$$\begin{aligned}\bar{x}_1(t+1) &= \bar{A}_{11}\bar{x}_1(t) + \\ &\quad + \bar{A}_{12} \left[(I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{A}_{21}\bar{x}_1(t) + (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{B}_2 u(t) \right] + \bar{B}_1 u(t) \\ y(t) &= \bar{C}_1 \bar{x}_1(t) + \\ &\quad + \bar{C}_2 \left[(I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{A}_{21}\bar{x}_1(t) + (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{B}_2 u(t) \right] + \bar{D} u(t).\end{aligned}$$

8 - Redução da Ordem do Modelo

- Pondo $\bar{x}_1(t)$ e $u(t)$ em evidência

$$\begin{aligned}\bar{x}_1(t+1) &= \underbrace{\left(\bar{A}_{11} + \bar{A}_{12} (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{A}_{21}\right)}_{\bar{A}_r} \bar{x}_1(t) + \\ &\quad + \underbrace{\left(\bar{B}_1 + \bar{A}_{12} (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{B}_2\right)}_{\bar{B}_r} u(t) \\ y_{r1}(t) &= \underbrace{\left(\bar{C}_1 + \bar{C}_2 (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{A}_{21}\right)}_{\bar{C}_r} \bar{x}_1(t) + \\ &\quad + \underbrace{\left(\bar{D} + \bar{C}_2 (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{B}_2\right)}_{\bar{D}_r} u(t).\end{aligned}$$

8 - Redução da Ordem do Modelo

verifica-se que $(\bar{A}_r, \bar{B}_r, \bar{C}_r, \bar{D}_r)$ é uma realização da função de transferência

$$H_{r1}(z) = \bar{C}_r (I_{n_r} - \bar{A}_r)^{-1} \bar{B}_r + \bar{D}_r$$

com

$$\bar{A}_r = \bar{A}_{11} + \bar{A}_{12} (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{A}_{21}$$

$$\bar{B}_r = \bar{B}_1 + \bar{A}_{12} (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{B}_2$$

$$\bar{C}_r = \bar{C}_1 + \bar{C}_2 (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{A}_{21}$$

$$\bar{D}_r = \bar{D} + \bar{C}_2 (I_k - \bar{A}_{22})^{-1} \bar{B}_2.$$

- Como, quando $u(t)$ for constante, $y_{r1}(t) = y(t)$ o ganho DC de $H_{r1}(z)$ é igual ao de $H(z)$.

8 - Redução da Ordem do Modelo

Lema 2

Se $\left(\begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} \\ \bar{A}_{21} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} \bar{B}_1 \\ \bar{B}_2 \end{bmatrix}, [\bar{C}_1 \quad \bar{C}_2], \bar{D} \right)$ for uma realização equilibrada de uma função de transferência $H(z)$, com Gramianos de Controlabilidade e Observabilidade \bar{P} e \bar{Q} , respectivamente, então a função de transferência $H_{r1}(z)$ e a sua realização $(\bar{A}_r, \bar{B}_r, \bar{C}_r, \bar{D}_r)$ têm as seguintes características:

- 1 $(\bar{A}_r, \bar{B}_r, \bar{C}_r, \bar{D}_r)$ é uma realização equilibrada de H_{r1} com Gramianos de Controlabilidade e Observabilidade $\bar{P}_{r1} = \bar{Q}_{r1} = \Sigma_1$.
- 2 $\|H(e^{j\omega}) - H_{r1}(e^{j\omega})\|_{\infty} = \max_{\omega} \|H(e^{j\omega}) - H_{r1}(e^{j\omega})\|_2 \leq 2(\sigma_{n_r+1} + \dots + \sigma_n)$
- 3 $H_{r1}(1) = H(1)$.

8 - Redução da Ordem do Modelo

Demonstração:

Ver Katayama.