Métodos de Identificación con Subespacios

Prof. Cesar de Prada Dpt. Ingeniería de Sistemas y Automática Universidad de Valladolid

Indice

- Introducción
- Definiciones
- Métodos básicos
 - MOESP
 - N4SID
- HIDEN, ejemplos
- Métodos en lazo cerrado
- Ejemplos

Identificación en espacio de estados

$$\mathbf{x}(t+1) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t) + \mathbf{\omega}(t)$$
$$\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\mathbf{x}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t) + \mathbf{v}(t)$$



Ventaja: Permite tener en cuenta el carácter multivariable del sistema

Objetivos: estimar el orden n del modelo estimar los parametros (A,B,C,D) estimar los ruidos ω, v y el estado x

Caso de estado x conocido

 $\mathbf{x}(t+1) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t) + \mathbf{\omega}(t)$ $\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\mathbf{x}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t) + \mathbf{v}(t)$

$$z(t) = \begin{bmatrix} x(t+1) \\ y(t) \end{bmatrix} \qquad \sigma(t) = \begin{bmatrix} x(t) \\ u(t) \end{bmatrix} \qquad \epsilon(t) = \begin{bmatrix} \omega(t) \\ v(t) \end{bmatrix}$$
$$z(t) = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \sigma(t) + \epsilon(t)$$

Si x(t) conocido, las matrices A,B,C,D pueden estimarse usando LS, OE, PEM, etc. Los ruidos se calculan como residuos.

Caso mas frecuente: x desconocido

Suele implicar que el orden del modelo es desconocido

- Diversos enfoques:
- ✓ Métodos de subespacios

✓ Métodos directos: Se puede usar una estructura de tipo independiente para calcular la salida del modelo

 $\mathbf{x}_{\mathbf{m}}(t+1) = \mathbf{A}\mathbf{x}_{\mathbf{m}}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t)$ $\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\mathbf{x}_{\mathbf{m}}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t)$

Identificacion directa tipo OE

$$\mathbf{x}_{\mathbf{m}}(t+1) = \mathbf{A}\mathbf{x}_{\mathbf{m}}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t)$$
$$\mathbf{y}_{\mathbf{m}}(t) = \mathbf{C}\mathbf{x}_{\mathbf{m}}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t) + \mathbf{v}(t)$$



Principales dificultades: orden desconocido y sobreparametrización del modelo

Dificultades: Orden del modelo

 $\mathbf{x}(t+1) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t)$ $\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\mathbf{x}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t)$

El orden del modelo puede aumentarse arbitrariamente manteniéndose la misma relación entrada-salida

$$\begin{bmatrix} x(t+1) \\ s(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ s(t) \end{bmatrix} + Bu$$
$$y(t) = \begin{bmatrix} C & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ s(t) \end{bmatrix} + Du(t)$$

Realización mínima : controlable y observable

Realizaciones equivalentes

Para cualquier T invertible, si z = T x $x = T^{1}z$

 $\begin{aligned} \mathbf{x}(t+1) &= \mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t) & \mathbf{T}\mathbf{x}(t+1) &= \mathbf{T}\mathbf{A} \mathbf{T}^{1}\mathbf{z}(t) + \mathbf{T}\mathbf{B}\mathbf{u}(t) \\ \mathbf{y}(t) &= \mathbf{C}\mathbf{x}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t) & \mathbf{y}(t) &= \mathbf{C} \mathbf{T}^{1}\mathbf{z}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t) \end{aligned}$

 $z(t+1) = [TA T^{-1}] z(t) + [TB] u(t)$ $y(t) = [C T^{-1}] z(t) + [D] u(t)$

 $[TA T^{-1}, TB, C T^{-1}, D] = [A_T, B_T, C_T, D_T]$ es una representación equivalente desde el punto de vista entrada-salida

Realizaciones equivalentes

Partiendo de datos entrada-salida, solo podemos aspirar a obtener una representación equivalente.

Este concepto es básico en los métodos de subespacios

Métodos de subespacios

Orientados a un contexto multivariable con modelos en espacio de estados

 Basados en el uso de propiedades algebraicas
Permiten estimar el orden de una realización mínima y los parámetros de una representación equivalente
Existen diversos métodos con un fondo común

Orígenes SMI

MOESP, Delf, Holanda

- •The output error state space model identification class of algorithms
 - M Verhaegen, P. Dewilde, IJC, vol.56,n.5, 1992
- Identification of the Deterministic Part of MIMO State Space Models given in Innovations Form from I/O Data M. Verhaegen, Automática, Vol3, no.1, 1994

•N4SID, Catholic University of Leuven, Bélgium Peter Van Overschee y Bart de Moor, 1994.

- Closed loop
 - •Closed loop identification of state space models using subspace techniques
 - H. Jha, C. Georgakis, ADCHEM 97, Banff, 1997

Datos

Los datos experimentales se organizan como matrices Hankel :

y_t, u_t vectores de salida / entrada en el instante t

N+i-1= número de datos

i > orden del sistema

$$Y_{i,N} = \begin{bmatrix} y_t & y_{t+1} & \cdots & y_{t+N-1} \\ y_{t+1} & y_{t+2} & \cdots & y_{t+N} \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ y_{t+i-1} & y_{t+i} & \cdots & y_{t+N+i-2} \end{bmatrix} (1i, N)$$
$$U_{i,N} = \begin{bmatrix} u_t & u_{t+1} & \cdots & u_{t+N-1} \\ u_{t+1} & u_{t+2} & \cdots & u_{t+N} \\ \cdots & \cdots & \cdots \\ u_{t+i-1} & u_{t+i} & \cdots & u_{t+N+i-2} \end{bmatrix} (mi, N)$$

Representación básica

 $\mathbf{x}(t+1) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t)$ $\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\mathbf{x}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t)$

$$\begin{aligned} \mathbf{y}(t+1) &= \mathbf{C}\mathbf{x}(t+1) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t+1) = \mathbf{C}\mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{C}\mathbf{B}\mathbf{u}(t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t+1) \\ \mathbf{y}(t+2) &= \mathbf{C}\mathbf{x}(t+2) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t+2) = \mathbf{C}\mathbf{A}\mathbf{x}(t+1) + \mathbf{C}\mathbf{B}\mathbf{u}(t+1) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t+2) \\ &= \mathbf{C}\mathbf{A}^2\mathbf{x}(t) + \mathbf{C}\mathbf{A}\mathbf{B}\mathbf{u}(t) + \mathbf{C}\mathbf{B}\mathbf{u}(t+1) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t+2) \\ \mathbf{y}(t+3) &= \dots \end{aligned}$$

Representación básica

$$\begin{bmatrix} y_t & y_{t+1} & \cdots & y_{t+N-1} \\ y_{t+1} & y_{t+2} & \cdots & y_{t+N} \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ y_{t+i-1} & y_{t+i} & \cdots & y_{t+N+i-2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \cdots \\ CA^{i-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_t & x_{t+1} & \cdots & x_{t+N-1} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} D & 0 & \cdots & \cdots & 0 \\ CB & D & 0 & \cdots & 0 \\ CAB & CB & D & \cdots & 0 \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ CA^{i-2}B & CA^{i-3}B & \cdots & \cdots & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_t & u_{t+1} & \cdots & u_{t+N-1} \\ u_{t+1} & u_{t+2} & \cdots & u_{t+N} \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ u_{t+i-1} & u_{t+i} & \cdots & u_{t+N+i-2} \end{bmatrix} \\ Y_{i,N} = \prod_i X_{t,N} + H_i U_{i,N} \qquad i > n$$



Matriz de CA observabilidad $\Gamma_i =$ extendida CA^{i-1} 0 D Matriz Toepliz D 0 ... CB de coeficientes () CB D ... de Markov $H_i =$ CAB 0 coefficients • • • (respuesta $CA^{i-2}B$ D impulso)

Definiciones

- Descomposición en valores singulares
- Descomposición RQ
- Rango
- Subespacio columna
- Matrices invariantes a un desplazamiento
- Proyecciones

Descomposición en valores singulares SVD

Dada una matriz A (m, n) su SVD es:

$A = U S V^*$

donde

S es una matriz diagonal matrix con los valores singulares de A colocados en la diagonal principal en orden decreciente

U, V son matrices unitarias ortogonales

 $U\left(m\,,\,m\right) \qquad S\left(m\,,\,n\right) \quad V\left(n\,,\,n\right)$

Matlab svd(A)

Descomposición SVD

$$A = USV^{*} = \begin{bmatrix} u_{1} & u_{2} & \dots & u_{m} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \sigma_{1} & 0 & 0 & V_{1} \\ 0 & \ddots & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \sigma_{n} & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_{1} & v_{2} & \dots & v_{n} \\ v_{2} & \dots & v_{n} \end{bmatrix}$$

 $\sigma_{i} \text{ valores singulares} = +\sqrt{\lambda_{i}(A^{T}A)}$ $U(m \times m), V(n \times n) \text{ matrices ortonormales unitarias}$ $U^{-1} = U^{*} \quad V^{-1} = V *$ $u_{i}^{*}u_{j} = \delta_{ij} \quad ||u_{i}||_{2} = 1 \quad v_{i}^{*}v_{j} = \delta_{ij} \quad ||v_{i}||_{2} = 1$

Si rango(A) = n, debe haber n valores singulares > 0

Factorización RQ

RQ Factorization

$$A = R Q$$

(m , n)

R (m, n) matriz triangular inferior

Q (n, n) matriz ortogonal $Q^{-1} = Q'$

Factorización reducida:

 $R(m,m) \qquad Q(m,n) \qquad QQ' = I(m,m)$

Matlab: QR Orthogonal-triangular decomposition. [Q,R] = QR(A) produces an upper triangular matrix R of the same dimension as A, and a unitary matrix Q so that $A = Q^*R$.

Factorización de datos RQ

Factorización RQ de la matriz de datos U,Y

 $Q_2 Q'_1 = 0$ (li,mi) $Q_2 Q'_2 = I$ (li,li)

R₁₁ (mi,mi) R₂₂ (li,li)



A secuencia de N vectores u_k (m, 1) es persistentemente excitada de orden **i** si

 $rank(U_{i,N}) = m i$

Rango de A: número de lineas linealmente independientes

Desigualdad de Sylvester

 $rango(A) + rango(B) - n \le rango(AB) \le min\{rango(A), rango(B)\}$



B pertenece al **subespacio columna de A** si existe T (m, m) tal que

 $\mathbf{B} = \mathbf{A} \mathbf{T}$

$$\begin{bmatrix} \dots & b_{j1} & \dots \\ \dots & b_{j2} & \dots \\ \dots & \dots & \dots \\ \dots & b_{jN} & \dots \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{A}_1 \vdots & \mathbf{A}_2 \vdots & \mathbf{A}_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dots & t_{j1} & \dots \\ \dots & t_{j2} & \dots \\ \dots & t_{j3} & \dots \end{bmatrix}$$
$$\mathbf{b}_j = \sum t_{ji} \mathbf{A}_i$$

Matrices invariantes a un desplazamiento

 F_n es invariante a un desplazamiento si existe T tal que $F_n^{(2)} = F_n^{(1)}T$

Ejemplo

$$\Gamma_{i} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ ... \\ CA^{i-2} \\ CA^{i-1} \end{bmatrix} \qquad \Gamma_{i}^{(1)}A = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA \\ ... \\ CA^{i-2} \end{bmatrix} A = \begin{bmatrix} CA \\ CA^{2} \\ ... \\ CA^{i-1} \end{bmatrix} = \Gamma_{i}^{(2)}$$

 Γ_i es invariante a un desplazamiento



Dada cualquier matriz U, la matriz: $\Pi_{U}^{\perp} = I - U^{T} (UU^{T})^{-1} U$

Es ortogonal a U (lleva a cabo una proyección ortogonal a U)

 $U\Pi_{U}^{\perp} = U\left[I - U^{T}(UU^{T})^{-1}U\right] =$ $= U - UU^{T}(UU^{T})^{-1}U = U - U = 0$

Herramientas geométricas

Considerando los elemntos de una fila de una matriz como vectores

Proyección ortogonal de las filas de la matriz P sobre las filas de la matriz Q: P/Q



 $P/Q = P\Pi_Q = PQ^T(QQ^T)^{-1}Q$ $P/Q^{\perp} = P - PQ^T(QQ^T)^{-1}Q$

Métodos básicos de subespacios

✓ Métodos de realización: Los parámetros de Markov (respuesta impulso) se suponen conocidos

✓ Métodos directos: Primero se estiman n y Γ_i y luego:

✓ MOESP: Estima C, A y luego B y D

✓N4SID: Estima x y luego A, B, C, D

Métodos directos





Multivariable Output Error State Space Model Identification

Ordinary MOESP:

Verhagen 1993, sin ruido PO-MOESP: Past Outputs MOESP, Verhagen 1994, con ruido

MOESP simple $Y_{i,N} = \Gamma_i X_N + H_i U_{i,N}$ Se utiliza la proyección ortogonal de U para cancelar este término

$$\begin{split} \Pi_{U}^{\perp} &= I - U^{T} (UU^{T})^{-1} U \qquad U_{i,N} \Pi_{U}^{\perp} = 0 \\ Y_{i,N} \Pi_{U}^{\perp} &= \Gamma_{i} X_{N} \Pi_{U}^{\perp} + H_{i} U_{i,N} \Pi_{U}^{\perp} \\ Y_{i,N} \Pi_{U}^{\perp} &= \Gamma_{i} X_{N} \Pi_{U}^{\perp} \end{split}$$



 $Y_{i,N} \prod_{u}^{\perp}$ pertenece al subespacio columna de Γ_i

Dos pasos:

✓ Estimar el orden n del modelo

✓ Estimar C y A a partir de las propiedades de invarianza a un desplazamiento de Γ_i

Rangos

Rango de X_N es n

Si la entrada es persistentemente excitada: rango de $U_{i,N}$ es mi

si i es suficientemente grande, rango $(X_N \Pi_U^{\perp}) = n$

En una realización mínima: rango(Γ_i) = n

Por tanto: rango($Y_{i,N} \Pi_U^{\perp} = \Gamma_i X_N \Pi_U^{\perp}) = n$

y la SVD de $Y_{i,N} \Pi_U^{\perp}$ debe tener n valores singulares diferentes de cero y el resto igual a cero

Estimación de n por SVD $Y_{i,N} \prod_{U^{\perp}} = \begin{bmatrix} U_n & U_o \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_n & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_n^T \\ V_n^T \end{bmatrix}$

En la practica, varios valores singulares serán proximos a cero pero distintos de cero y n debe estimarse por inspección de los mismos

$$\mathbf{Y}_{i,N} \boldsymbol{\Pi}_{\mathbf{U}^{\perp}} = \begin{bmatrix} \mathbf{U}_{n} & \mathbf{U}_{o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{S}_{n} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{S}_{o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{V}_{n}^{\mathrm{T}} \\ \mathbf{V}_{n}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}$$



 $z(t+1) = [TA T^{-1}] z(t) + [TB] u(t)$ $y(t) = [C T^{-1}] z(t) + [D] u(t)$

$$\Gamma_{i} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ ... \\ CA^{i-1} \end{bmatrix} \qquad \begin{bmatrix} CT^{-1} \\ CT^{-1}TAT^{-1} \\ ... \\ CT^{-1}TA^{i-1}T^{-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ ... \\ CA^{i-1} \end{bmatrix} T^{-1} = \Gamma_{i}T^{-1}$$

Podemos trabajar con cualquier matriz del subespacio de Γ_i

Estimación de Γ_{i} por SVD $Y_{i,N} \Pi_{U^{\perp}} = \begin{bmatrix} U_{n} & U_{o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_{n} & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{n}^{T} \\ V_{n}^{T} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U_{n} & U_{o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_{n} V_{n}^{T} \\ 0 \end{bmatrix} = U_{n} S_{n} V_{n}^{T}$

Existen varias alternativas para elegir Γ_i teniendo en cuenta que el objetivo final es escoger una matriz del tipo $\Gamma_i T^1$

$$\mathbf{Y}_{i,N} \Pi_{U}^{\perp} = \Gamma_{i} \mathbf{X}_{N} \Pi_{U}^{\perp} \qquad \qquad \hat{\Gamma}_{i} = \mathbf{U}_{n} \qquad \qquad \hat{\Gamma}_{i} = \mathbf{U}_{n} \mathbf{S}_{n}^{1/2}$$

Estimación de A_T

Una vez que conocemos una matriz $~U_n$ del subespacio columna de Γ_i $U_n = \Gamma_i T^{-1}$

$$\begin{split} U_n &\text{ es también invariante a un desplazamiento.} \\ \text{Prueba : como } \Gamma_i &\text{ es invariante a un desplz : } \Gamma_i^{(1)} A = \Gamma_i^{(2)} \\ U_n^{(1)} A_T &= \Gamma_i^{(1)} T^{-1} (TAT^{-1}) = \Gamma_i^{(1)} AT^{-1} = \Gamma_i^{(2)} T^{-1} = U_n^{(2)} \\ \text{Además, si rango}(U_n^{(1)}) = n, \ A_T \text{ puede calcularse a partir de : } \\ U_n^{(1)} A_T &= U_n^{(2)} \end{split}$$
Estimación de A_T

$$U_{n}^{(1)}A_{T} = U_{n}^{(2)}$$

$$\frac{U_{n}^{(1)^{T}}U_{n}^{(1)}A_{T} = U_{n}^{(1)^{T}}U_{n}^{(2)}}{A_{T} = \left[(U_{n}^{(1)^{T}}U_{n}^{(1)})^{-1}U_{n}^{(1)^{T}} \right] U_{n}^{(2)}}$$

$$\left[\left(\mathbf{U}_{n}^{(1)^{\mathrm{T}}} \mathbf{U}_{n}^{(1)} \right)^{-1} \mathbf{U}_{n}^{(1)^{\mathrm{T}}} \right] = \left[\mathbf{U}_{n}^{(1)} \right]^{\dagger}$$

Estimación of C_T

$$\begin{aligned} \mathbf{U}_{n} &= \Gamma_{i} \mathbf{T}^{-1} \\ \mathbf{U}_{n} &= \Gamma_{i} \mathbf{T}^{-1} = \begin{bmatrix} \mathbf{C} \\ \mathbf{C} \mathbf{A} \\ \cdots \\ \mathbf{C} \mathbf{A}^{i-1} \end{bmatrix} \mathbf{T}^{-1} = \begin{bmatrix} \mathbf{C} \mathbf{T}^{-1} \\ \mathbf{C} \mathbf{A} \mathbf{T}^{-1} \\ \cdots \\ \mathbf{C} \mathbf{A}^{i-1} \mathbf{T}^{-1} \end{aligned}$$

El primer bloque de U_n muestra $C_T = CT^{-1}$ directamente

Una alternativa usando RQ

$$Y_{i,N} \prod_{U^{\perp}} = Y - YU^{T} (UU^{T})^{-1} U$$

$$Y \prod_{U^{\perp}} = [R_{21} \quad R_{22}] \begin{pmatrix} Q_{1} \\ Q_{2} \end{pmatrix} - [R_{21} \quad R_{22}] \begin{pmatrix} Q_{1} \\ Q_{2} \end{pmatrix} Q_{1}^{T} R_{11}^{T} (R_{11} Q_{1} Q_{1}^{T} R_{11}^{T})^{-1} R_{11} Q_{1}$$

$$Y \prod_{U^{\perp}} = [R_{21} \quad R_{22}] \begin{pmatrix} Q_{1} \\ Q_{2} \end{pmatrix} - [R_{21} \quad R_{22}] \begin{pmatrix} Q_{1} Q_{1}^{T} \\ Q_{2} Q_{1}^{T} \end{pmatrix} R_{11}^{T} (R_{11} Q_{1} Q_{1}^{T} R_{11}^{T})^{-1} R_{11} Q_{1}$$

$$Y \prod_{U^{\perp}} = [R_{21} \quad R_{22}] \begin{pmatrix} Q_{1} \\ Q_{2} \end{pmatrix} - [R_{21} \quad R_{22}] \begin{pmatrix} I \\ Q_{2} \end{pmatrix} R_{11}^{T} (R_{11} R_{11}^{T})^{-1} R_{11} Q_{1}$$

$$Y \prod_{U^{\perp}} = [R_{21} \quad R_{22}] \begin{pmatrix} Q_{1} \\ Q_{2} \end{pmatrix} - [R_{21} \quad R_{22}] \begin{pmatrix} I \\ Q_{2} \end{pmatrix} R_{11}^{T} (R_{11} R_{11}^{T})^{-1} R_{11} Q_{1}$$

$$Y_{i,N} \prod_{U^{\perp}} = [R_{21} Q_{1} + R_{22} Q_{2}] - R_{21} \cdot [R_{11}^{T} (R_{11} R_{11}^{T})^{-1} R_{11}] Q_{1} = R_{22} Q_{2}$$

$$Decomposición de R_{22}$$

$$R_{22} = \begin{bmatrix} U_{n} & U_{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_{n} & 0 \\ 0 & S_{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{n}^{T} \\ V_{0}^{T} \end{bmatrix}$$

$$\hat{\Gamma}_{i} = U_{n} = \begin{pmatrix} C_{T} \\ C_{T}A_{T} \\ C_{T}A_{T}^{2} \\ \vdots \\ C_{T}A_{T}^{i-1} \end{pmatrix}$$

$$A_{T} = (J_{1}U_{n})^{\dagger}J_{2}U_{n}$$

$$C_{T} = J_{3}U_{n}$$

$$J_{1} = \begin{pmatrix} I_{(i-1) \ l} & 0_{(i-1) \ l \times l} \end{pmatrix},$$

$$J_{2} = \begin{pmatrix} 0_{(i-1) \ l \times l} & I_{(i-1) \ l} \end{pmatrix}$$

$$J_{3} = \begin{pmatrix} I_{l} & 0_{l \times (i-1) \ l} \end{pmatrix}$$



$$qx(t) = x(t+1)$$
 $q^{-1}x(t) = x(t-1)$

$$q\mathbf{x}(\mathbf{t}) = \mathbf{x} (t+1) = \mathbf{A}\mathbf{x} (t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t)$$
$$\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\mathbf{x} (t) + \mathbf{D}\mathbf{u}(t)$$

[qI - A] $\mathbf{x}(t) = B\mathbf{u}(t)$ $\mathbf{x}(t) = [qI - A]^{-1} B\mathbf{u}(t)$

 $\mathbf{y}(t) = \mathbf{C} \left[\mathbf{qI} - \mathbf{A} \right]^{-1} \mathbf{B} \mathbf{u}(t) + \mathbf{D} \mathbf{u}(t)$

Estimación de $B_T y D_T$

Si A y C son conocidos, B y D pueden estimarse usando LS a partir de:

 $y(t) = C(qI - A)^{-1}Bu(t) + Du(t) + v(t)$

Puesto que aparecen el forma lineal. Para este fin puede usarse el predictor:

$$y_{m}(t) = \varphi(t) \begin{bmatrix} \operatorname{vec}(B) \\ \operatorname{vec}(D) \end{bmatrix}$$
 v(t) ruido

Estimación de $B_T y D_T$

 $y(t) = C(qI - A)^{-1}Bu(t) + Du(t) + v(t)$

$$y_{m}(t) = \phi(t) \begin{bmatrix} vec(B) \\ vec(D) \end{bmatrix}$$

vec(X) = vectorcolumna construido superponiendo las columnas de X Columna i de $\varphi(t)$: $\varphi_i(t) = C(qI - A)^{-1}e_iu_k(t)$ $e_{j} = \begin{vmatrix} \vdots \\ 1 \\ \vdots \end{vmatrix}$ i = (k-1)n + j corresponde al elemento $B_{j,k}$

ByD							
D	$U_0^T H_i = U_0$	${}_{0}^{T}R_{21}R_{11}^{-1}$		U_0 (U_0^T)	$(li - n \times li)$ $U_n = 0$		
Вт	$\Xi = U_0^T I$	$R_{21}R_{11}^{-1}$		$U_n^{(1)}$	$=J_1U_n$		
$ \Xi(:,1:m) $	$\Big] \Big[U_0^T(:,1:l) \Big]$	$U_0^T(:,l+1:2l)$	•••	$U_0^T(:,l(i-1):li)$			
$\Xi(:, m+1:2m)$	$U_0^T(:,l+1:2l)$			0	$\begin{bmatrix} I_l & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} D \end{bmatrix}$		
:			0	÷	$\begin{bmatrix} 0 & U_n^{(1)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} B_T \end{bmatrix}$		
$\left[\Xi(:,m(i-1)+1:mi) \right]$	$\int U_0^T(:,l(i-1):li)$	0	•••	0			

MOESP con ruido

PO-MOESP

Si se consideran perturbaciones no medibles, aparece un término extra N en el modelo:

$$\mathbf{Y}_{s,N} = \Gamma_s \mathbf{X}_{i,N} + \mathbf{H}_s \mathbf{U}_{s,N} + \mathbf{N}_{s,N}$$

Pasos:

- 1 Eliminar el término HU
- 2 Cancelar el término N
- 3 Estimar Γ

PO-MOESP

$$\mathbf{Y}_{P} = \begin{bmatrix} y_{t} & y_{t+1} & \cdots & y_{t+N-1} \\ y_{t+1} & y_{t+2} & \cdots & y_{t+N} \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ y_{t+i-1} & y_{t+i} & \cdots & y_{t+N+i-2} \end{bmatrix} (\text{li}, N)$$

$$\mathbf{Y}_{F} = \begin{bmatrix} y_{t+i} & y_{t+i+1} & \cdots & y_{t+N+i-1} \\ y_{t+i+1} & y_{t+i+2} & \cdots & y_{t+N+i} \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ y_{t+2i-1} & y_{t+2i} & \cdots & y_{t+N+2i-2} \end{bmatrix} (\text{li}, N)$$

La matriz de datos Y se divide en dos matrices Y_P e Y_{F (pasado y futuro)}

> Se hace lo mismo con U y N



La ecuación del modelo se formula en términos de los datos "futuros" $Y_{\rm F}$, $U_{\rm F}$

$$\mathbf{Y}_{\mathrm{F}} = \Gamma_{\mathrm{i}} \mathbf{X}_{\mathrm{i,N}} + \mathbf{H}_{\mathrm{i}} \mathbf{U}_{\mathrm{F}} + \mathbf{N}_{\mathrm{F}}$$

Se multiplica por Π_{UF}^{\perp} , para eliminar el término HU

$$\mathbf{Y}_{\mathrm{F}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}} = \Gamma_{\mathbf{i}} \mathbf{X}_{\mathbf{i},\mathrm{N}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}} + \mathbf{N}_{\mathrm{F}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}}$$

PO- MOESP $\mathbf{Y}_{\mathrm{F}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}} = \Gamma_{\mathrm{i}} \mathbf{X}_{\mathrm{i,N}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}} + \mathbf{N}_{\mathrm{F}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}}$ El ruido se elimina utilizando la variable instrumental: $W_{P}^{T} = \begin{bmatrix} U_{P}^{T} & Y_{P}^{T} \end{bmatrix}$ $Y_F \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T = \Gamma_i X_{i,N} \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T + N_F \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T$ $\lim_{N_T \to \infty} \frac{1}{N_T} N_F \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T = 0$ $E\left|n_{f}u_{p}^{T}\right|=0,$ $E\left[n_{f}y_{n}^{T}\right]=0$

Los ruidos "futuros" no dependen de las señales "pasadas"

PO-MOESP $Y_{F} \prod_{U_{F}^{\perp}} W_{P}^{T} = \Gamma_{i} X_{i,N} \prod_{U^{T}} W_{P}^{T}$

como rango
$$(X_{i,N} \prod_{U^T} W_P^T) = n$$

n puede calcularse de forma similar a partir de:

$$\mathbf{Y}_{\mathrm{F}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}} \mathbf{W}_{\mathrm{P}}^{\mathrm{T}}$$

y Γ_i y H calcularse como anteriormente



Una alternativa eficiente para calcular Γ_i es usar la decomposición RQ :

$$\begin{pmatrix} U_F \\ U_P \\ Y_P \\ Y_P \\ Y_F \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} R_{11} & & & \\ R_{21} & R_{22} & & \\ R_{31} & R_{32} & R_{33} & \\ R_{41} & R_{42} & R_{43} & R_{44} \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} Q_1 \\ Q_2 \\ Q_2 \\ Q_3 \\ Q_4 \end{pmatrix}$$



B_T	and D_T	-, -
D	$\begin{array}{c} y_{11} \\ y_{21} \\ \vdots \\ y_{N-1} \end{array}$	$\begin{array}{c} b_{11} \\ b_{21} \\ \vdots \\ b_{n} \end{array}$
Вт	$\begin{vmatrix} \frac{y_{N_{T}}}{\vdots} \\ \frac{y_{1l}}{y_{2l}} \end{vmatrix} = CA^{k-1}x_{0} + \begin{bmatrix} y_{k}^{11} & y_{k}^{21} & \cdots & y_{k}^{n1} & & \cdots & & y_{k}^{1m} & y_{k}^{2m} & \cdots & y_{k}^{nm} \end{bmatrix}$	$\frac{\frac{b_{n1}}{\vdots}}{b_{1m}}$ b_{2m}
	$\begin{bmatrix} \vdots \\ y_{N_T l} \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} b_{nm} \end{bmatrix}$
	$+ \begin{bmatrix} u_{k}(1) & u_{k}(2) & \cdots & u_{k}(m) & \cdots & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & 0 & \cdots & 0 & \cdots & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \cdot & \vdots & \vdots & & \vdots \\ 0 & 0 & \cdots & 0 & \cdots & u_{k}(1) & u_{k}(2) & \cdots & u_{k}(m) \end{bmatrix}$ $l \times m$	$ \begin{array}{c} d_{12} \\ \vdots \\ \frac{d_{1m}}{\vdots} \\ \frac{d_{l1}}{d_{l1}} \\ d_{l2} \\ \vdots \\ d_{lm} \end{array} $

N4SID (Numerics for(4) Subspace Identification)

 $\mathbf{u}_k, \mathbf{y}_k$ La primera parte es similar a n, Γ_i MOESP pero usando la proyección \hat{X} A,C oblicua N4SID usa también la A,B,C,D,Q,R,S B,D,Q,R,S partición de datos P, F **MOESP** N4SID

N4SID $Y_F = \Gamma_i X_{i,N} + H_i U_F + N_F$ Cancelamos U_F usando $\prod_{II^{\perp}}$ $\mathbf{Y}_{\mathrm{F}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}} = \Gamma_{\mathrm{i}} \mathbf{X}_{\mathrm{i,N}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}} + \mathbf{N}_{\mathrm{F}} \prod_{\mathbf{U}_{\mathrm{F}}^{\perp}}$ $N_{\rm F} \prod_{\rm U_{\rm F}^{\perp}} = N_F$ $Y_F \prod_{U_F^{\perp}} = \Gamma_i X_{i,N} \prod_{U_F^{\perp}} + N_F$

 $W_1 Y_F \prod_{U_F^{\perp}} W_2 = W_1 \Gamma_i X_{i,N} \prod_{U_F^{\perp}} W_2 + W_1 N_F W_2$ W1 y W2 escogidas de modo que: rango($W_1\Gamma_i$) = rango(Γ_i) $rango(X_i) = rango(X_{i,N} \prod_{U_{\tau}^{\perp}} W_2)$ $W_1 N_E W_2 = 0$

N4SID Cancelación del ruido

$$W_{1} = I_{Ii} \qquad W_{2} = (W_{p} \Pi_{U_{F}^{\perp}})^{\dagger} W_{p} \qquad W_{p} = \begin{bmatrix} U_{p} \\ Y_{p} \end{bmatrix}$$
$$Y_{F} \Pi_{U_{F}^{\perp}} W_{2} = \Gamma_{i} X_{i,N} \Pi_{U_{F}^{\perp}} W_{2}$$
$$Y_{F} \Pi_{U_{F}^{\perp}} W_{2} = \begin{bmatrix} U_{n} & U_{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_{n} & 0 \\ 0 & S_{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{n}^{T} \\ V_{0}^{T} \end{bmatrix}$$
$$\Gamma_{i} = U_{n} S_{n}^{1/2} \qquad X_{i,N} \Pi_{U_{F}^{\perp}} W_{2} = S_{n}^{1/2} V_{n}^{T}$$

$$\begin{split} \textbf{N4SID} \\ X_{i,N} \prod_{U_{F}^{\perp}} W_{2} &= X_{i,N} \prod_{U_{F}^{\perp}} (W_{p} \prod_{U_{F}^{\perp}})^{\dagger} W_{p} = \\ &= X_{i,N} \prod_{U_{F}^{\perp}} \left[(W_{p} \prod_{U_{F}^{\perp}})^{T} (W_{p} \prod_{U_{F}^{\perp}}) \right]^{-1} (W_{p} \prod_{U_{F}^{\perp}})^{T} W_{p} = \\ &= X_{i,N} \prod_{U_{F}^{\perp}} (W_{p} \prod_{U_{F}^{\perp}})^{-1} \left((W_{p} \prod_{U_{F}^{\perp}})^{T} \right)^{-1} \prod_{U_{F}^{\perp}} W_{p}^{T} W_{p} = \\ &= X_{i,N} \prod_{U_{F}^{\perp}} \prod_{U_{F}^{\perp}} (W_{p}^{-1} W_{p}^{-1} W_{p}^{-1} \prod_{U_{F}^{\perp}} (W_{p}^{-1} M_{p}^{-1} M_{p}^{-1} M_{P} = \\ &= X_{i,N} M_{p}^{-1} W_{p}^{-1} W_{p}^{-1} W_{p}^{-1} M_{p}^{-1} M_{P} = X_{i,N} W_{p}^{-1} W_{p} = \\ &= X_{i,N} M_{p}^{-1} W_{p}^{T-1} W_{p}^{T} W_{p} = X_{i,N} W_{p}^{-1} W_{p} = X_{i,N} \\ \hline X_{i,N} \prod_{U_{F}^{\perp}} W_{2} = \widetilde{X}_{i,N} = S_{n}^{1/2} V_{n}^{T} \end{split}$$



 $\widetilde{X}_{i+1} \text{ puede calcularse de forma similar}$ $\begin{bmatrix} \widetilde{X}_{i+1} \\ Y_{F^1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \widetilde{X}_i \\ U_{F^1} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \rho_w \\ \rho_v \end{bmatrix}$

A, B, C, D se obtienen por minimización

$$\min_{A,B,C,D} \left\| \begin{bmatrix} \widetilde{X}_{i+1} \\ Y_{F^1} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \widetilde{X}_i \\ U_{F^1} \end{bmatrix} \right\|_{F^1}^2$$

Alternativa para la estimación del estado

$$\begin{bmatrix} y_{t} \\ y_{t+1} \\ y_{t+1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ ... \\ CA^{i-1} \end{bmatrix} \hat{x}_{t} + \begin{bmatrix} D & 0 & ... & ... & 0 \\ CB & D & 0 & ... & 0 \\ CAB & CB & D & ... & 0 \\ ... & ... & ... & ... & 0 \\ ... & ... & ... & ... & ... \\ CA^{i-2}B & CA^{i-3}B & ... & ... & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_{t} \\ u_{t+1} \\ u_{t+1} \\ u_{t+2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} e_{t} \\ e_{t+1} \\ e_{t+1} \\ e_{t+1-2} \end{bmatrix}$$

$$Y_{i}^{+}(t) = \Gamma_{i}\hat{x}_{i}(t) + H_{i}U_{i}^{+}(t) + E_{i}^{+}(t)$$

Estimación de x(t)

x(t) será una combinación lineal de u(t-1), ...,u(t-i), y(t-1),..., y(t-i)

$$\hat{\mathbf{x}}_{i}(t) = \begin{bmatrix} \mathbf{H}_{1} \ \mathbf{H}_{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{Y}_{i}^{-} \\ \mathbf{U}_{i}^{-} \end{bmatrix}$$

$$Y_{i}^{+}(t) = \Gamma_{i}\hat{x}_{i}(t) + H_{i}U_{i}^{+}(t) + E_{i}^{+}(t)$$
$$Y_{i}^{+}(t) = \underbrace{\Gamma_{i}[H_{1}H_{2}]}_{[L_{1}L_{2}]}\begin{bmatrix}Y_{i}^{-}\\U_{i}^{-}\end{bmatrix} + H_{i}U_{i}^{+}(t) + E_{i}^{+}(t)$$

L₁,L₂,H_i pueden estimarse por regresión lineal

Estimación de x(t)

[L_1 , L_2] tiene rango n [L_1 , L_2]= Γ_1 [H_1 , H_2] Usando su SVD:

$$\begin{bmatrix} L_1 & L_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U_1 & U_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Sigma & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1' \\ V_2' \end{bmatrix}$$
$$\Gamma_i = U_1 \Sigma^{1/2} \qquad \begin{bmatrix} H_1 & H_2 \end{bmatrix} = U_1 \Sigma^{1/2}$$

$$\hat{\mathbf{x}}_{i}(t) = \begin{bmatrix} \mathbf{H}_{1} \ \mathbf{H}_{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{Y}_{i}^{-} \\ \mathbf{U}_{i}^{-} \end{bmatrix} = \boldsymbol{\Sigma}^{1/2} \mathbf{V}_{i}^{'} \begin{bmatrix} \mathbf{Y}_{i}^{-} \\ \mathbf{U}_{i}^{-} \end{bmatrix}$$

Otra Alternativa: decomposición RQ

$$\begin{pmatrix} \mathbf{U}_{P} \\ \mathbf{U}_{F} \\ \mathbf{Y}_{P} \\ \mathbf{Y}_{F} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \mathbf{R}_{11} & & & \\ \mathbf{R}_{21} & \mathbf{R}_{22} & & \\ \mathbf{R}_{31} & \mathbf{R}_{32} & \mathbf{R}_{33} & \\ \mathbf{R}_{41} & \mathbf{R}_{42} & \mathbf{R}_{43} & \mathbf{R}_{44} \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} \mathbf{Q}_{1} \\ \mathbf{Q}_{2} \\ \mathbf{Q}_{2} \\ \mathbf{Q}_{3} \\ \mathbf{Q}_{4} \end{pmatrix}$$

$$Z_{i} = Y_{F} \prod_{U_{F}^{\perp}} W_{2} = \begin{bmatrix} F & G \end{bmatrix} \begin{bmatrix} K & M \end{bmatrix}^{\dagger} W_{P}$$

$$F = \begin{bmatrix} R_{41} & R_{42} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} R_{41} & R_{42} \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} R_{21} & R_{22} \end{bmatrix}^{\dagger} * \begin{bmatrix} R_{21} & R_{22} \end{bmatrix}$$

$$G = \begin{bmatrix} R_{43} & R_{44} \end{bmatrix}$$

$$K = \begin{bmatrix} \begin{bmatrix} R_{11} & 0 \\ R_{31} & R_{32} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} R_{11} & 0 \\ R_{31} & R_{32} \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} R_{21} & R_{22} \end{bmatrix}^{\dagger} * \begin{bmatrix} R_{21} & R_{22} \end{bmatrix}$$

$$M = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ R_{33} & 0 \end{bmatrix}$$

$$W_{p} = \begin{bmatrix} U_{p} \\ Y_{p} \end{bmatrix}$$

$$Z_{i} = \begin{bmatrix} U_{n} & U_{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_{n} & 0 \\ 0 & S_{o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{n}^{T} \\ V_{0}^{T} \end{bmatrix}$$
$$\Gamma_{i} = U_{n} S_{n}^{1/2}$$
$$X_{i,N} \prod_{U_{F}^{\perp}} W_{2} = \widetilde{X}_{i,N}$$
$$\widetilde{X}_{i,N} = \Gamma_{i}^{\dagger} Z_{i}$$

Indice

- Interés
- Dificultades
- Algunos métodos de identificación
- Identificación con subespacios
- Ejemplos

Identificación en lazo cerrado

- Hay situaciones (plantas inestables en lazo abierto, o con integradores) en las que los experimentos han de realizarse en lazo cerrado
- Se desea garantizar la operación en un rango durante los experimentos
- A veces, solo se dispone de datos de operación tomados en lazo cerrado, con cambios significativos o excitación externa
- Se desea mejorar la identificación en un rango de frecuencias de interés, cercano al punto crítico

Dificultades

- La información en lazo cerrado puede no ser lo suficientemente rica y se necesita excitación externa
- La identificabilidad puede depender del tipo de regulador
- Algunos métodos de identificación u/y dan estimas sesgadas si la identificación se realiza con datos en lazo cerrado



A pesar de que la u está persistentemente excitada, en una identificación u/y es valida cualquier solución del tipo:

$$\begin{split} &\hat{a} = a + \lambda K \\ &\hat{b} = b - \lambda \\ &y(t) = -\left[\hat{a} + \hat{b}K\right]y(t-1) + v(t) = -\left[a + \lambda K + bK - \lambda K\right]y(t-1) + v(t) = \\ &= -\left[a + bK\right]y(t-1) + v(t) \end{split}$$

Dificultades (LS)

Modelo (LS): $y_m(t) = \phi(t)'\theta$

Criterio de estimación: Dado un conjunto de datos experimentales u(t), y(t), minimizar respecto a los parámetros θ :

$$\min_{\theta} \mathbf{V} = \min_{\theta} \frac{1}{N} \sum_{t=1}^{N} \left[(\mathbf{y}(t) - \boldsymbol{\phi}(t)' \theta)^2 \qquad \Phi' = \left[\boldsymbol{\phi}(1) | \boldsymbol{\phi}(2) | \dots | \boldsymbol{\phi}(N) \right] \\ \mathbf{y}' = \left[\mathbf{y}(1), \mathbf{y}(2), \dots, \mathbf{y}(N) \right]$$

 $\phi(t)$ es un vector de datos que depende del tipo de modelo

$$\hat{\boldsymbol{\theta}} = \left[\boldsymbol{\Phi}' \boldsymbol{\Phi}\right]^{-1} \boldsymbol{\Phi}' \boldsymbol{y}$$

$$[\Phi'\Phi] = \sum_{t=1}^{N} \varphi(t)\varphi(t)'$$

Debe ser invertible

Propiedades (1)

Suponiendo que el proceso puede ser representado de forma exacta por $y(t)=\varphi(t)'\theta_0 + v(t)$

$$\hat{\boldsymbol{\theta}} = \left[\boldsymbol{\Phi}' \boldsymbol{\Phi}\right]^{-1} \boldsymbol{\Phi}' \mathbf{y}$$

$$\hat{\boldsymbol{\theta}} = \left[\boldsymbol{\Phi}'\boldsymbol{\Phi}\right]^{-1}\boldsymbol{\Phi}'\left[\boldsymbol{\Phi}\boldsymbol{\theta}_0 + \mathbf{v}\right] \qquad \hat{\boldsymbol{\theta}} = \boldsymbol{\theta}_0 + \left[\boldsymbol{\Phi}'\boldsymbol{\Phi}\right]^{-1}\boldsymbol{\Phi}'\mathbf{v}$$

$$\mathbf{E}\{\hat{\boldsymbol{\theta}}\} = \boldsymbol{\theta}_0 + \mathbf{E}\{\left[\boldsymbol{\Phi}'\boldsymbol{\Phi}\right]^{-1}\boldsymbol{\Phi}'\mathbf{v}\}\$$

Si $E\{[\Phi'\Phi]^{-1}\Phi'\mathbf{v}\} = 0$ la estima es no sesgada $E\{\hat{\theta}\} = \theta_0$
Propiedades (2)

¿Cuando el término $E\{[\Phi'\Phi]^{-1}\Phi'v\}$ es nulo? $E\{[\Phi'\Phi]^{-1}\Phi'v\} = \left[\frac{1}{N}\sum_{t=1}^{N}\phi(t)\phi'(t)\right]^{-1}\left[\frac{1}{N}\sum_{t=1}^{N}\phi(t)v(t)\right]$

La inversa será no nula, luego el término determina el sesgo

$$\frac{1}{N}\sum_{t=1}^{N} \varphi(t) v(t) \approx R_{\varphi v}(0)$$

Para que la estima de θ no sea sesgada los datos $\phi(t)$ no deben estar correlacionados con los ruidos v(t)

Sesgo (resp. Impulso)

$$\varphi(t)' = [u(t-1), u(t-2), ..., u(t-m)]$$

 $\mathbf{E}\{\hat{\boldsymbol{\theta}}\} = \boldsymbol{\theta}_0 + \mathbf{E}\{\left[\boldsymbol{\Phi}'\boldsymbol{\Phi}\right]^{-1}\boldsymbol{\Phi}'\mathbf{v}\}\$

Estimación no sesgada en lazo abierto: u y v no correlacionados



La estimación puede ser sesgada en lazo cerrado: v y u están correlacionadas a través de la y de realimentación

Métodos

- Identificar con algoritmos PEM con datos en lazo cerrado
- Identificar la función de transferencia en lazo cerrado y obtener de ella la de lazo abierto
- Métodos de error de la salida en lazo cerrado
- Métodos de error de la salida en lazo abierto filtrado
- Métodos de subespacios en lazo cerrado

Identificación en lazo cerrado



Pueden usarse datos de entrada - salida, u e y en lazo cerrado y métodos PEM

La identificación no es mejor en la zona de frecuencias de interés

Interpretación en frecuencia (1)

$$V = \frac{1}{N} \sum_{t=1}^{N} \left[y(t) - \sum_{i=1}^{n} g_i \Delta u(t-i) \right]^2 \qquad \begin{array}{l} \text{Modelo respuesta} \\ \text{impulso} \end{array}$$
$$V = \frac{1}{N} \sum_{t=1}^{N} \left[\sum_{k=1}^{\infty} g_{k0} q^{-k} \Delta u(t) + v(t) - \sum_{i=1}^{n} g_i q^{-i} \Delta u(t) \right]^2 =$$
$$= \frac{1}{N} \sum_{t=1}^{N} \left[\left(\sum_{k=1}^{\infty} g_{k0} q^{-k} - \sum_{i=1}^{n} g_i q^{-i} \right) \Delta u(t) + v(t) \right]^2$$

Datos tomados en lazo abierto: u y v están incorrelacionados

$$V = \frac{1}{N} \sum_{t=1}^{N} \left(\sum_{k=1}^{\infty} g_{k0} q^{-k} - \sum_{i=1}^{n} g_{i} q^{-i} \right)^{2} \Delta u(t)^{2} + \frac{1}{N} \sum_{t=1}^{N} \left[v(t) \right]^{2}$$

Dominio de la frecuencia (2)

$$V = \frac{1}{N} \sum_{t=1}^{N} \left(\sum_{k=1}^{\infty} g_{k0} q^{-k} - \sum_{i=1}^{n} g_{i} q^{-i} \right)^{2} \Delta u(t)^{2} + \frac{1}{N} \sum_{t=1}^{N} \left[v(t) \right]^{2}$$

Igualdad de Parserval
$$\int_{0}^{NT} x(t)^{2} dt = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi/T}^{\pi/T} \Phi_{x}(\omega) d\omega$$
$$V = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi/T}^{\pi/T} \left(\sum_{k=1}^{\infty} g_{k0} e^{-jk\omega T} - \sum_{i=1}^{n} g_{i} e^{-ji\omega T} \right)^{2} \Phi_{\Delta u}(\omega) d\omega + \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi/T}^{\pi/T} \Phi_{v}(\omega) d\omega$$

Los errores están pesados en cada frecuencia por el espectro de potencia de los datos de entrada. El modelo, a las frecuencias que no se exciten presentará mayor error que aquellas donde $\Phi_{\Lambda u}(\omega)$ sea significativo



Puede identificarse el sistema completo M entre w e y o entre r e y como un proceso cualquiera si hay una excitación adecuada. Posteriormente se calcula B/A mediante:

$$M = \frac{BT}{AR + BS}$$

La solución depende del orden del regulador

Identificación en lazo cerrado

El objetivo es obtener una identificación mas próxima al sistema real en la región de frecuencias en torno al punto crítico, que es la mas importante en el diseño de un controlador

Para ello se utiliza una función de coste para identificar similar al objetivo de diseño del controlador, dentro del contexto de la metodología de identificación en lazo cerrado y re-diseño del controlador

Identificación en lazo cerrado r V У u +B/A W Proceso S $y(t) = \frac{B(q^{-1})}{A(q^{-1})}u(t) + v(t)$ Regulador

$$u(t) = r(t) + \frac{1}{R(q^{-1})} \left[T(q^{-1})w(t) - S(q^{-1})y(t) \right]$$

Funciones de transferencia



Identificación en lazo cerrado



Con w=0
$$y = \frac{B}{A}u + v = \frac{B}{A}(S_{ru}r - S_{vu}v) + v =$$
$$= \frac{B}{A}(S_{vy}r - S_{vu}v) + v$$



Identificar en lazo cerrado entre y & u con excitación en r, asegura que u recibe componentes filtrados por $S_{vy.}$ Así se mejora la identificación en frecuencias cercanas a la del margén de módulo, donde S_{vy} es grande. Problema de ruido a traves de $-S_{vu}v$



Dominio de la frecuencia

$$V = \int_{-\pi}^{\pi} |G(j\omega) - \hat{G}(j\omega)|^2 |S_{vy}(j\omega)|^2 \left(\frac{|\hat{S}_{wu_m}(j\omega)|^2 \Phi_w(\omega) +}{+|\hat{S}_{vy_m}(j\omega)|^2 \Phi_r(\omega)} \right) d\omega +$$

$$+\int_{-\pi}^{\pi} \left| \mathbf{S}_{vy}(j\omega) \right|^2 \Phi_v(\omega) d\omega$$

 π

- El ruido no afecta la estimación de los parámetros
- Los errores disminuyen en la región donde S_{vy} y el espectro de la señal de excitación son grandes

Filtered Open Loop Identification Algorithms

FOL

Algoritmos estandar de identificación en lazo abierto pero utilizando datos filtrados de entrada- salida obtenidos en lazo cerrado



No necesitan conocimiento del controlador

FOL $y(t) = G(q^{-1}) \left| \frac{Tw(t) - Sy(t)}{R} + r(t) \right| + v(t)$ $y_m(t) = \hat{G}(q^{-1}) \left| \frac{Tw(t) - Sy_m(t)}{R} + r(t) \right|$ $\operatorname{con} w = 0$ $Gr + v - \hat{G}r = e_0$ $y - y_m = e_0 - \frac{SB}{RA}y + \frac{SB}{R\hat{A}}y_m$ $\frac{RA + SB}{RA} y - \frac{R\hat{A} + S\hat{B}}{R\hat{A}} y_m = e_0$ S $S_{vy}^{-1}, y - \hat{S}_{vy}^{-1}, y_m = e_0$

e₀ error proceso/modelo generado si se hubiera aplicado la señal r en lazo abierto



Filtrando con S_{vv}^{-1} el error en lazo cerrado se genera el error e_0

$$e_{cl}(t) = \hat{S}_{vy}e(t) = \hat{S}_{vy}\left[y(t) - y_{m}(t)\right] = \underbrace{\hat{S}_{vy}y(t)}_{y_{f}} - \frac{\hat{B}}{\hat{A}}\underbrace{\hat{S}_{vy}u(t)}_{u_{f}}$$

FOL-OE

- Minimizar los errores en lazo cerrado equivale a aplicar el algoritmo de lazo abierto Output Error (OE) con datos filtrados por la estimación de la función de sensibilidad de la salida S_{vy}
- S_{vy} puede estimarse identificando S_{ru} entre *r* y *u* previamente
- Proporciona una estimación sesgada debido al ruido

FOL-IV dominio frecuencial

$$V = \int_{-\pi}^{\pi} |G(j\omega) - \hat{G}(j\omega)|^2 |S_{vy}(j\omega)|^2 |\hat{S}_{vy}(j\omega)|^2 \Phi_r(\omega) d\omega + \int_{-\pi}^{\pi} |S_{vy}(j\omega)|^2 |\hat{S}_{vy}(j\omega)|^2 \Phi_v(\omega) d\omega$$

- No presenta sesgo
- La estimación se mejora en el rango de frecuencias en que S_{vy} y la señal de excitación en r son altas
- Es proxima a la expresión del algoritmo CLOE

Métodos de subespacios



Consideran un sistema equivalente donde u e y son salidas y r entrada

Métodos de subespacios

Métodos de Entrada/Salida: Modelo Global



Modelo proceso - controlador



$$\begin{aligned} x_{p}(k+1) &= A_{p}x_{p}(k) + B_{p}u_{p}(k) + w(k) \\ y_{p}(k) &= C_{p}x_{p}(k) + D_{p}u_{p}(k) + v(k) \\ u_{c} &= r_{1} - y_{p} \\ x_{c}(k+1) &= A_{c}x_{c}(k) + B_{c}u_{c}(k) \\ y_{c}(k) &= C_{c}x_{c}(k) + D_{c}u_{c}(k) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{x}(\mathbf{k}+1) &= \mathbf{A}\mathbf{x}(\mathbf{k}) + (\mathbf{B}_{1} \quad \mathbf{B}_{2}) \begin{pmatrix} \mathbf{r}_{1}(\mathbf{k}) \\ \mathbf{r}_{2}(\mathbf{k}) \end{pmatrix} + \boldsymbol{\sigma}_{w}(\mathbf{k}) \\ \begin{pmatrix} \mathbf{u}_{p}(\mathbf{k}) \\ \mathbf{y}_{p}(\mathbf{k}) \end{pmatrix} &= \begin{pmatrix} \mathbf{C}_{1} \\ \mathbf{C}_{2} \end{pmatrix} \mathbf{x}(\mathbf{k}) + \begin{pmatrix} \mathbf{D}_{11} \quad \mathbf{D}_{12} \\ \mathbf{D}_{21} \quad \mathbf{D}_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \mathbf{r}_{1}(\mathbf{k}) \\ \mathbf{r}_{2}(\mathbf{k}) \end{pmatrix} + \boldsymbol{\sigma}_{v}(\mathbf{k}) \end{aligned}$$

Identificación a Lazo Cerrado

Métodos Basados en Subespacios:

- Método Indirecto:
 - Desarrollado por Peter Van Overschee y Bart de Moor. Supone conocer los parámetros de Markov del controlador.
- Método Entrada/salida.
 - Desarrollado por Michel Verhaegen. Parte un modelo global el cual es analíticamente reducido conociendo el orden del controlador

IdentCL

1. Identificar el sistema global



$$\begin{aligned} \mathbf{x}(\mathbf{k}+1) &= \mathbf{A}\mathbf{x}(\mathbf{k}) + (\mathbf{B}_{1} \quad \mathbf{B}_{2})\mathbf{r}_{1}(\mathbf{k}) + \boldsymbol{\sigma}_{w}(\mathbf{k}) \\ \begin{pmatrix} \mathbf{u}_{p}(\mathbf{k}) \\ \mathbf{y}_{p}(\mathbf{k}) \end{pmatrix} &= \begin{pmatrix} \mathbf{C}_{1} \\ \mathbf{C}_{2} \end{pmatrix} \mathbf{x}(\mathbf{k}) + \begin{pmatrix} \mathbf{D}_{11} \quad \mathbf{D}_{12} \\ \mathbf{D}_{21} \quad \mathbf{D}_{22} \end{pmatrix} \mathbf{r}_{1}(\mathbf{k}) + \boldsymbol{\sigma}_{v}(\mathbf{k}) \end{aligned}$$

IdentCL

$$\begin{split} Y_F &= \Gamma_i X_{i,N} + H_i U_F + \Phi_F \\ Y_F \prod_{U_F^{\perp}} &= \Gamma_i X_{i,N} \prod_{U_F^{\perp}} + N_F \prod_{U_F^{\perp}} \\ Y_F \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T &= \Gamma_i X_{i,N} \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T + N_F \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T \\ W_P &= U_P \\ E \Big[\Phi_f u_P^T \Big] &= 0, \qquad \lim_{N_T \to \infty} \frac{1}{N_T} N_F \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T = 0 \end{split}$$

$$Y_{F} \prod_{U_{F}^{\perp}} W_{P}^{T} = \Gamma_{i} X_{i,N} \prod_{U^{T}} W_{P}^{T}$$
$$\begin{pmatrix} U_{F} \\ U_{p} \\ Y_{F} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} R_{11} & 0 & 0 \\ R_{21} & R_{22} & 0 \\ R_{31} & R_{32} & R_{33} \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} Q_{1} \\ Q_{2} \\ Q_{3} \end{pmatrix} \qquad \begin{array}{c} Q_{x} Q_{x}^{T} = I \\ Q_{y} Q_{x}^{T} = 0 \\ \end{array}$$

 $\Pi_{U_{F}^{\perp}} = I - U_{F}^{T} (U_{F} U_{F}^{T})^{-1} U_{F} \qquad \Pi_{U_{F}^{\perp}} = I - Q_{1}^{T} R_{11}^{T} (R_{11} Q_{1} Q_{1}^{T} R_{11}^{T})^{-1} R_{11} Q_{1}$

$$\prod_{U_F^{\perp}} = I - Q_1^I Q_1$$



$$Y_F \prod_{U_F^{\perp}} W_P^T = \begin{bmatrix} R_{31} & R_{32} & R_{33} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Q_1 \\ Q_2 \\ Q_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I - Q_1^T Q_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Q_1^T & Q_2^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} R_{21}^T \\ R_{22}^T \end{bmatrix}$$

$$Y_{F} \prod_{U_{F}^{\perp}} W_{P}^{T} = R_{32} R_{22}^{T} \qquad \Gamma_{i} X_{i,N} \prod_{U^{T}} W_{P}^{T} = R_{32} R_{22}^{T}$$



$$R_{32} = \begin{bmatrix} U_n & U_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_n & 0 \\ 0 & S_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_n^T \\ V_0^T \end{bmatrix}$$
$$\Gamma_i = U_n$$
$$A_T = (J_1 U_n)^{\dagger} J_2 U_n$$
$$C_T = J_3 U_n$$



$$\Gamma_i X_{i,N} \prod_{U^T} W_P^T = R_{32} R_{22}^T$$

 $\widetilde{X}_{T} = \Gamma_{i}^{\dagger} Z_{i}$ $Z_i = R_{32} R_{22}^{\dagger} U_n$

 $\begin{bmatrix} \widetilde{X}_{i+1} \\ y_i \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} A_T \\ C_T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \widetilde{X}_i \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B_T \\ D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_i \end{bmatrix}$

IdentCL

2. Simulación del modelo Global con la señal de referencia para obtener señales libres de ruido.

$$x(k+1) = A_T x(k) + B_T r_1(k)$$
$$\begin{pmatrix} u_p(k) \\ y_p(k) \end{pmatrix} = C_T x(k) + Dr_1(k)$$

IdentCL

 Obtener el modelo del proceso a Lazo
Abierto con los datos obtenidos de la simulación libre de ruido.

$$x_{p}(k+1) = A_{p}x_{p}(k) + B_{p}u_{p}(k)$$
$$y_{p}(k) = C_{p}x_{p}(k) + Du_{p}(k)$$

No es necesario conocer el controlador

IdentCL ejemplo

$$P(z) = \frac{10^{-3}(0.98z^4 + 12.99z^3 + 18.59z^2 + 3.30z - 0.02)}{z^5 - 4.4z^4 + 8.09z^3 - 7.83z^2 + 4z - 0.86}$$

$$C(z) = \frac{0.61z^4 - 2.03z^3 + 2.76z^2 - 1.83z + 0.49}{z^4 - 2.65z^3 + 3.11z^2 - 1.57z + 0.39}$$

$$D(z) = \frac{0.01(2.89z^2 + 11 - 13z + 2.74)}{z^3 - 2.7z^2 + 2.61z - 0.9}$$







Figura 3.21. Diagrama de Bode. Proceso real: Rojo IdenCl: Azul, CLID.m: verde



Figura 3.22. Lugar de las Raíces. Proceso real: Rojo IdenCl: '+'Azul, CLID.m: 'o' verde