



# Control por Computador

Unidad Docente Automática, Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

### Identificación

José María Sebastián
Rafael Aracil
Manuel Ferre
Departamento de Automática, Ingeniería
Electrónica e Informática Industrial





### Identificación

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

- Introducción
- Identificación de sistemas con polos reales
- Métodos de los mínimos cuadrados
  - Planteamiento y resolución del problema
  - Algoritmo iterativo
  - Sistemas con parámetros variantes



### Introducción

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

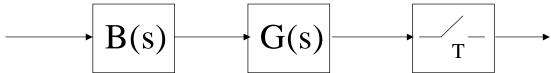
ISII | UPM

<u>Identificación</u>: proceso de construcción del modelo matemático de un sistema. Se puede realizar de dos formas:

- •Con las leyes físicas de los procesos, construyendo con ellas ecuaciones diferenciales
- •Con técnicas experimentales

Normalmente se asocia el término identificación a este segundo procedimiento.

En sistemas muestreados:



La identificación se puede realizar:

- •Construyendo el modelo de G(s) (el de B(s) es conocido) con técnicas de identificación propias de los sistemas continuos.
- •Obteniendo la función de transferencia BG(z) del sistema discreto equivalente al esquema anterior.





### Identificación

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

- Introducción
- Identificación de sistemas con polos reales
- Métodos de los mínimos cuadrados
  - Planteamiento y resolución del problema
  - Algoritmo iterativo
  - Sistemas con parámetros variantes



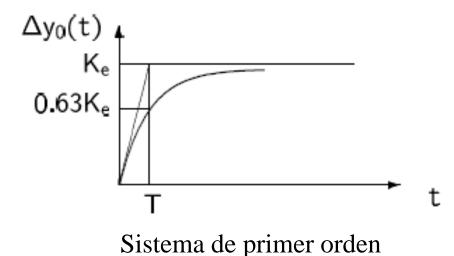
Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

ETSII | UPM

En la identificación se supone que es posible conocer la salida del sistema ante determinadas entradas (por ejemplo ante escalón unitario) de forma experimental. A partir de dicha salida, y suponiendo que se conoce la estructura del sistema (o se quiere asimilar a un sistema con una determinada estructura) es posible identificar las características del sistema de forma aproximada.

El proceso de identificación es realmente el inverso del de análisis: conocida la respuesta de un sistema ante una determinada señal, en general escalón, determinar la función de transferencia del mismo.

Así pues se hace uso de las conocidas respuestas de los sistemas de 1° y 2° orden ante un escalón y sus relaciones con los parámetros de la función de transferencia.



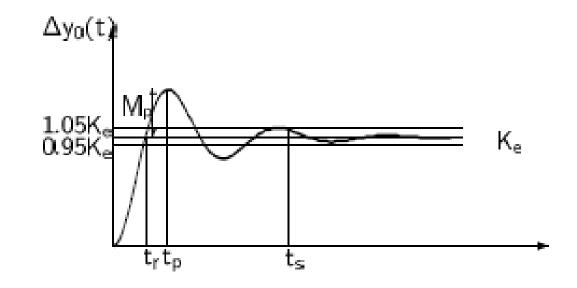
Control por Computador. Identificación



Unidad Docente Automática, Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

ETSII | UPM

Sistema de segundo orden



$$t_r = \frac{\pi - \theta}{w_d}$$
  $t_p = \frac{\pi}{w_d}$   $t_s \approx \frac{\pi}{\sigma}$ 

$$t_p = \frac{\pi}{w_d}$$

$$t_{s} \approx \frac{\pi}{\sigma}$$

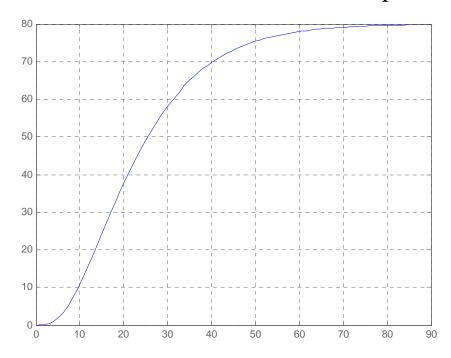
$$M_p = e^{-\frac{\sigma\pi}{w_d}} 100\% = e^{-\frac{\pi}{tg\theta}} 100\% = e^{-\sigma t_p} 100\% = e^{-\frac{\zeta\pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}} 100\%$$





Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

Existe una mayoría de procesos reales que tienen un comportamiento sobreamortiguado en el que su respuesta a un escalón no responde a la indicada para los sistemas de 1º orden. Se trata de respuestas del tipo:



Para su identificación se utilizan funciones de transferencia más complejas



INDUSTRIALES

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

ETSII | UPM

Una primera es:

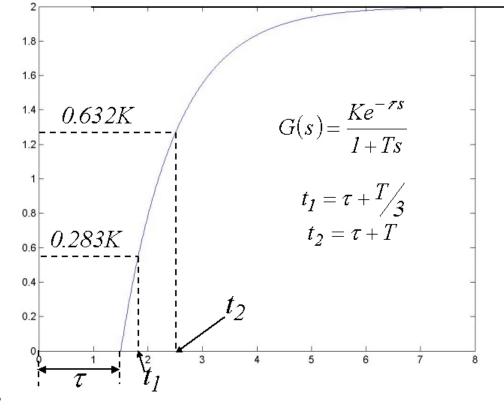
$$G(s) = \frac{Ke^{-\tau s}}{1+Ts}$$

Su salida ante entrada escalón cumplirá:

En el ejemplo de la figura:

$$K = 2 \Rightarrow 0.632K = 1.264 \Rightarrow t_2 = 2.5$$

$$0.283K = 0.566 \Rightarrow t_1 = 1.83$$



Luego:

$$G(s) = \frac{2e^{-1.5 s}}{1+s}$$

$$t_2 - t_1 = 2\frac{T}{3} \implies T = 1 ; \quad \tau = t_2 - T = 1.5$$

Control por Computador. Identificación

K





INDUSTRIALES

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

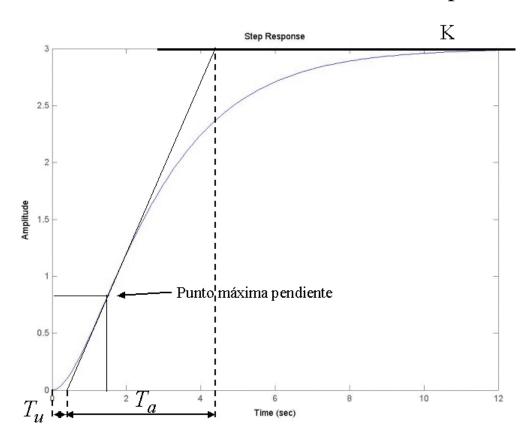
ETSII | UPM

Una segunda opción es utilizar un modelo de segundo orden con polos reales:

$$G(s) = \frac{K}{(1+T_1s)(1+T_2s)}$$

$T_2/T_1$	$T_a/T_1$	$T_a/T_u$
0.99	2.70	9.65
1.11	2.87	9.66
1.2	2.99	9.70
2.0	4.00	10.36
3.0	5.20	11.50
4.0	6.35	12.73
5.0	7.48	13.97
6.0	8.59	15.22
7.0	9.68	16.45
8.0	10.77	17.67
9.0	11.85	18.89
10.0	12.92	20.09

Su salida ante entrada escalón cumplirá:



Esta respuesta se ha tabulado en función de T<sub>a</sub> y T<sub>u</sub>

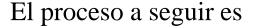


**INDUSTRIAL**ES

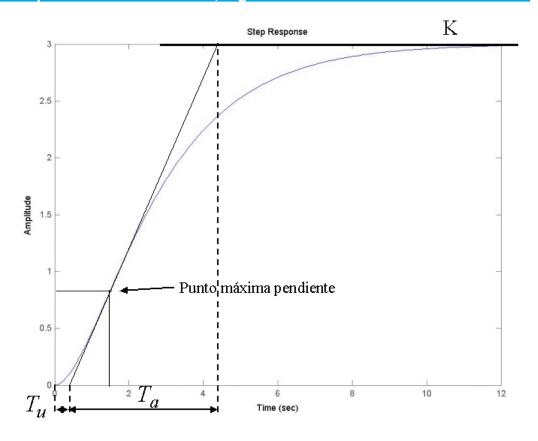
Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

ETSII | UPM

$T_2/T_1$	$T_a/T_1$	$T_a/T_u$
0.99	2.70	9.65
1.11	2.87	9.66
1.2	2.99	9.70
2.0	4.00	10.36
3.0	5.20	11.50
4.0	6.35	12.73
5.0	7.48	13.97
6.0	8.59	15.22
7.0	9.68	16.45
8.0	10.77	17.67
9.0	11.85	18.89
10.0	12.92	20.09



- •Se calcula el valor final K=3
- •Se mide  $T_u = 0.39 \text{ y } T_a = 4$
- •Se calcula  $T_a/T_u=10.26$
- •Se elige  $T_a / T_1 = 4.0 \implies T_1 = 1.0$
- •Se elige  $T_2 / T_1 = 2.0 \implies T_2 = 2.0$



$$\Rightarrow G(s) = \frac{3}{(1+s)(1+2s)}$$

INDUSTRIALES

Unidad Docente Automática, Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

ETSII | UPM

Si el cociente  $T_a/T_u$  difiere de manera importante con los elementos de la última columna habrá que hacer una interpolación entre los valores de las dos filas adyacentes a este valor.

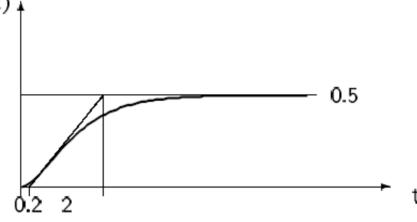
Por ejemplo -----

 $\Delta y_0(t)$ 

Obteniéndose como medidas características :

$$K = 0.5$$

$$T_u = 0.2 \ sg$$
 ;  $T_a = 2 \ sg$ 



Se obtiene por tanto la relación  $\frac{T_a}{T_u} = \frac{2}{0.2} = 10 \ge 9.65$ 

Interpolación:

$T_2/T_1$	$T_a/T_1$	$T_a/T_u$
1.2	2.99	9.70
1.56	3.45	10.0
2.0	4.00	10.36

Obteniéndose que

$$T_1 = \frac{2}{3.45} = 0.58$$
 ;  $T_2 = 1.56 \cdot 0.58 = 0.90$ 





INDUSTRIALES

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

ETSII | UPM

Obsérvese que la tabla indicada cubre valores de  $T_a/T_u$  superiores a 9,65, situación que corresponde a un sistema con los dos polos iguales. Para valores de este cociente inferiores, el modelo de un sistema con dos polos reales no es válido para este propósito y hay que ir a otro.

Se suele tomar

$$G(s) = \frac{K}{(1+Ts)^n}$$

En este caso la tabla a considerar es otra:

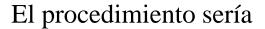
n	T <sub>a</sub> /T	$T_u/T$	$T_a/T_u$
1	1	0	$\infty$
2	2.718	0.282	9.65
3	3.695	0.805	4.59
4	4.463	1.425	3.13
5	5.119	2.100	2.44
6	5.699	2.811	2.03
7	6.226	3.549	1.75
8	6.711	4.307	1.56
9	7.164	5.081	1.41
10	7.590	5.869	1.29



Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

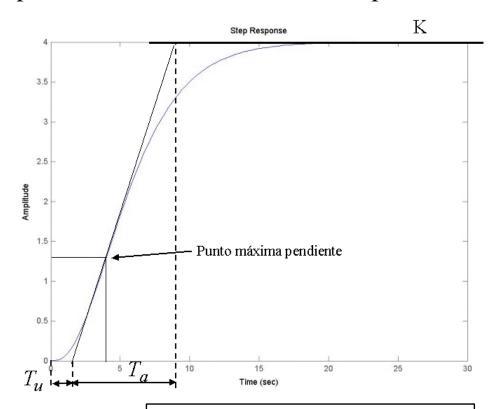
Como ejemplo de uso de este procedimiento, considérese la respuesta

n	$T_a/T$	$T_{\rm u}/T$	$T_a/T_u$
1	1	0	$\infty$
2	2.718	0.282	9.65
3	3.695	0.805	4.59
4	4.463	1.425	3.13
5	5.119	2.100	2.44
6	5.699	2.811	2.03
7	6.226	3.549	1.75
8	6.711	4.307	1.56
9	7.164	5.081	1.41
10	7.590	5.869	1.29



- •Se calcula el valor final K=4
- •Se mide  $T_u = 1.6$  y  $T_a = 7.35$
- •Se calcula  $T_a/T_u=4,59$

•Se elige n=3 y 
$$T_a / T = 3.695 \implies T = 2.001$$



$$S = 2.001$$

Por tanto: 
$$G(s) = \frac{4}{(1+2s)^3}$$

Control por Computador. Identificación



Unidad Docente Automática, Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

En este caso no es posible inerpolar entre filas si el cociente  $T_n/T_n$  difiere de manera importante con los elementos de la última columna ya que n tiene que ser entero. Cuando esto ocurra se va a una función de transferencia de la forma:

$$G(s) = \frac{Ke^{-\tau s}}{(I + T s)^n}$$

es decir se presupone que el sistema tiene un retardo puro τ. Este retardo restará del valor de  $T_u$  medido de tal manera que esta medida se puede descomponer en dos  $T_{\mu} = \tau + \tilde{T}_{\mu}$ 

En este caso a la tabla se entrará con  $T_a/T_a$ 

Así si, por ejemplo se mide K=4,  $T_{\mu}=0.9$  y  $T_{\alpha}=2.1$  , la operativa sería

- $\circ$  Se calcula  $T_a/T_u = 2.33$
- Se elige  $T_a / \tilde{T}_u = 2.44$  (valor superior)
- $\circ$  Se obtiene n = 5,  $T_a/T = 5.12 \rightarrow T = 0.4$
- $\circ$  En la misma fila se lee  $\tilde{T}_u/T = 2.1 \rightarrow \tilde{T}_u = 0.86$
- $\circ$  Se calcula  $\tau = T_u \widetilde{T}_u = 0.04$

La función identificada será:

$$G(s) = \frac{4e^{-0.04s}}{(1+0.41s)^5}$$





### Identificación

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

- Introducción
- Identificación de sistemas con polos reales
- Métodos de los mínimos cuadrados
  - Planteamiento y resolución del problema
  - Algoritmo iterativo
  - Sistemas con parámetros variantes





INDUSTRIALES
FTSILLIPM

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

Este método

Este método, quizás el más utilizado, permite calcular directamente la función de transferencia BG(z) a partir de un registro de las secuencias de entrada y salida del sistema  $\{u_k\}$  e  $\{y_k\}$ .

Se fundamenta en la ecuación en diferencias del sistema:

$$y_k + a_1 y_{k-1} + \dots + a_n y_{k-n} = b_1 u_{k-1} + \dots + b_m u_{k-m}$$

El objetivo del método es a partir de las secuencias citadas obtener el valor de los elementos del vector de parámetros

$$\theta = [a_1, \dots, a_n, b_1, \dots, b_m]$$

que mejor hagan verificarse la ecuación anterior.



INDUSTRIALES

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust

ETSII | UPM

#### Planteamiento y resolución del problema

Para cada k se define el error de la ecuación :

$$\varepsilon_k = y_k + a_1 y_{k-1} + \dots + a_n y_{k-n} - b_1 u_{k-1} - \dots - b_m u_{k-m}$$

Asociado a este error se define el índice:

Se elige el  $\theta$  que minimice el anterior índice.

$$J = \sum_{k=1}^{N} \varepsilon_k^2$$

A fin de poder estimar estos parámetros, se forma un sistema con el error en las diversas muestras (en concreto *N*). Partiendo de la ecuación:

$$\varepsilon_k = y_k - [-a_1 y_{k-1} - \dots - a_n y_{k-n} + b_1 u_{k-1} + \dots + b_m u_{k-m}]$$

Se obtiene el sistema:



<u> Inidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática</u>

#### Planteamiento y resolución del problema

O en forma más compacta:  $\vec{\Gamma}_N = \vec{Y}_N - \phi_N \vec{\theta}_N$ 

$$\vec{\Gamma}_N = \vec{Y}_N - \phi_N \vec{\theta}_N$$

Si se representa  $J = \vec{\Gamma}_N^T \vec{\Gamma}_N = |\vec{Y}_N^T - \vec{\theta}_N^T \Phi_N^T | \vec{Y}_N - \Phi_N \vec{\theta}_N |$ , entonces

$$\min J \implies \frac{\partial J}{\partial \theta} = 0 \implies -2\phi_N^T \left( \vec{Y}_N - \phi_N \vec{\theta}_N \right) = 0$$

Operando se obtiene la solución :  $\vec{\theta}_N = \left[ \phi_N^T \phi_N \right]^{-1} \phi_N^T \vec{Y}_N$ 



INDUSTRIALES

Unidad Docente Automática. Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust

ETSII | UPM

#### Algoritmo iterativo

El paso de N muestras a N+1 no requiere el cálculo completo de la anterior fórmula, si se emplea un algoritmo iterativo.

Así si se emplea la notación :  $\varphi_k^T = \begin{bmatrix} -y_{k-1} & \cdots & -y_{k-n} & u_{k-1} & \cdots & u_{k-m} \end{bmatrix}$ 

Entonces las nuevas matrices involucradas serán:

$$\phi_{k+1} = \begin{bmatrix} \phi_k \\ \varphi_{k+1}^T \end{bmatrix} \qquad ; \qquad \vec{Y}_{k+1} = \begin{bmatrix} \vec{Y}_k \\ y_{k+1} \end{bmatrix}$$

Y particularizando la expresión  $\vec{\theta}_N = \left[\phi_N^T \phi_N^T\right]^{-1} \phi_N^T \vec{Y}_N$  para k+1

$$\vec{\theta}_{k+1} = \begin{bmatrix} \phi_k \\ \varphi_{k+1}^T \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} \phi_k \\ \varphi_{k+1}^T \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} \phi_k \\ \varphi_{k+1}^T \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} \vec{Y}_k \\ y_{k+1} \end{bmatrix} \Rightarrow \vec{\theta}_{k+1} = \begin{bmatrix} \phi_k^T \phi_k + \varphi_{k+1} \varphi_{k+1}^T \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \phi_k^T & \varphi_{k+1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \vec{Y}_k \\ y_{k+1} \end{bmatrix}$$
19



INDUSTRIALES

Unidad Docente Automática, Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

ETSII | UPM

#### <u>Algoritmo iterativo</u>

Y se llega a la expresión:  $\vec{\theta}_{k+1} = \vec{\theta}_k + K_k \left[ y_{k+1} - \varphi_{k+1}^T \vec{\theta}_k \right] = \vec{\theta}_k + K_k e_{k+1}$ 

Donde  $e_{k+1}$  representa el error de la ecuación cuando con los datos de la muestra k+1 se emplean los parámetros estimados en la anterior muestra.

La nueva matriz

$$K_k$$
 se obtiene  $K_k = P_k \varphi_{k+1} \frac{1}{1 + \varphi_{k+1}^T P_k \varphi_{k+1}}$  con  $P_k = \left[ \varphi_k^T \varphi_k \right]^{-1}$  a partir de :

La matriz  $P_k$  se calcula de forma iterativa mediante la expresión :  $P_{k+1} = P_k - \frac{P_k \varphi_{k+1}^T \varphi_{k+1} P_k}{1 + \varphi_{k+1}^T P_k \varphi_{k+1}}$ 

Inicialziación del algoritmo iterativo: en ausencia de información acerca de los parámetros se elige:  $\vec{\theta}_0 = 0$ ;  $P_0 = cI$  siendo  $c \approx 1000$ 



**INDUSTRIALES** 

Unidad Docente Automática, Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

ETSII | UPM

#### Algoritmo iterativo

#### **RESUMEN:**

$$\vec{\theta}_{k+1} = \vec{\theta}_k + K_k \left[ y_{k+1} - \varphi_{k+1}^T \vec{\theta}_k \right]$$

$$K_k = P_k \varphi_{k+1} \frac{1}{1 + \varphi_{k+1}^T P_k \varphi_{k+1}}$$

$$P_{k+1} = P_k - \frac{P_k \varphi_{k+1}^T \varphi_{k+1} P_k}{1 + \varphi_{k+1}^T P_k \varphi_{k+1}}$$



Unidad Docente Automática, Departamento Automática, Ing. Electrónica e Informática Indust.

#### Sistemas con parámetros variantes

El anterior algoritmo funciona correctamente para sistemas con parámetros fijos desconocidos, pero no es capaz de obtener parámetros que varían lentamente.

Para adaptar mejor los cálculos a estos sistemas se introducen algunas variantes como son la ponderación exponencial de los datos o factor de olvido.

Así el índice a minimizar se define como:

Así el índice a minimizar se define como: siendo  $\lambda$  el factor de olvido (varía entre 0.9 y 1.0)  $J = \sum_{k=1}^{N} \lambda^{N-k} \varepsilon_k^2$ 

$$J = \sum_{k=1}^{N} \lambda^{N-k} \varepsilon_k^2$$

La anterior expresión indica que según se adquieren nuevos datos, los más antiguos van perdiendo peso.

El algoritmo iterativo queda: 
$$\vec{\theta}_{k+1} = \vec{\theta}_k + K_k \left[ y_{k+1} - \varphi_{k+1}^T \vec{\theta}_k \right]$$

$$K_k = P_k \varphi_{k+1} \frac{1}{\lambda + \varphi_{k+1}^T P_k \varphi_{k+1}}$$

$$K_{k} = P_{k} \varphi_{k+1} \frac{1}{\lambda + \varphi_{k+1}^{T} P_{k} \varphi_{k+1}} \qquad P_{k+1} = \frac{1}{\lambda} \left[ P_{k} - \frac{P_{k} \varphi_{k+1}^{T} \varphi_{k+1} P_{k}}{\lambda + \varphi_{k+1}^{T} P_{k} \varphi_{k+1}} \right]$$

Control por Computador. Identificación