

# Ejercicios Resueltos del Mini Parcial 24 Abril 2014

Ingeniería de Control

3º Curso. Grado de Ingeniería de Técnicas Industriales

## Cuestión 1 (2 p)

Ventajas e inconvenientes del uso del método de los mínimos cuadrados para la identificación del modelo de un sistema.

## Cuestión 2 (2 p)

Supóngase que la función de transferencia de  $G(s)$  viene definida a través de la expresión

$$\mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{G(s)}{s} \right\} = e^{-t} - 1 + \frac{2t}{\ln 2}.$$

Obtenga la función de transferencia en el dominio de  $z$  del bloque compuesto por un mantenedor de orden cero y un sistema continuo modelado por la función de transferencia  $G(s)$ . Supóngase que  $T = \ln 2$  es el periodo de muestreo.

### Solución:

Teniendo en cuenta que la función de transferencia del mantenedor de orden cero  $H(s)$  es

$$H(s) = \frac{1 - e^{-Ts}}{s}$$

obtenemos que la salida (en el dominio del tiempo) frente a una entrada impulsional es

$$g_h(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ (1 - e^{-Ts}) \frac{G(s)}{s} \right\}$$

Si denotamos

$$g_1(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{G(s)}{s} \right\},$$

y tenemos en cuenta que  $e^{-Ts}$  representa la función de transferencia de un retardo igual al tiempo de muestreo obtenemos

$$g_h(t) = g_1(t) - g_1(t - T).$$

Si denotamos como  $g_h[k]$  y  $g_1[k]$  las secuencias resultantes de muestrear  $g_h(t)$  y  $g_1(t)$  con periodo  $T = \ln 2$  obtenemos

$$g_h[k] = g_1[k] - g_1[k - 1].$$

Por otra parte tenemos del enunciado del problema que

$$g_1(t) = e^{-t} - 1 + \frac{2t}{\ln 2}.$$

Si denotamos como  $g_h[k]$  y  $g_1[k]$  las secuencias resultantes de muestrear  $g_h(t)$  y  $g_1(t)$  con periodo  $T = \ln 2$  obtenemos

$$g_1[k] = e^{-kT} - 1 + \frac{2kT}{\ln 2} = e^{-k \ln 2} - 1 + 2k = \left(\frac{1}{2}\right)^k - 1 + 2k.$$

La transformada  $z$  de  $g_1[k]$  se obtiene pues de las transformadas de las señales elementales  $\left(\frac{1}{2}\right)^k$ , 1 y  $k$ .

$$\begin{aligned} \mathcal{Z} \left\{ \left(\frac{1}{2}\right)^k \right\} &= \sum_{k=0}^{\infty} \left(\frac{1}{2}\right)^k z^{-k} = \sum_{k=0}^{\infty} \left(\frac{z^{-1}}{2}\right)^k = \frac{1}{1 - \frac{z^{-1}}{2}} = \frac{2z}{2z - 1} \\ \mathcal{Z} \{1\} &= \sum_{k=0}^{\infty} z^{-k} = \frac{1}{1 - z^{-1}} = \frac{z}{z - 1} \\ \mathcal{Z} \{k\} &= \sum_{k=0}^{\infty} kz^{-k} = z \sum_{k=0}^{\infty} kz^{-k-1} = -z \sum_{k=0}^{\infty} \frac{d}{dz} (z^{-k}) \\ &= -z \frac{d}{dz} \sum_{k=0}^{\infty} z^{-k} = -z \frac{d}{dz} \left( \frac{z}{z - 1} \right) \\ &= -z \left( \frac{z - 1 - z}{(z - 1)^2} \right) = \frac{z}{(z - 1)^2}. \end{aligned}$$

Por tanto,

$$G_1(z) = \mathcal{Z} \{g_1[k]\} = \frac{2z}{2z - 1} - \frac{z}{z - 1} + \frac{2z}{(z - 1)^2}.$$

La función de transferencia requerida es

$$\begin{aligned}
G_h(z) &= \mathcal{Z} \{g_h[k]\} = \mathcal{Z} \{g_1[k] - g_1[k-1]\} = (1 - z^{-1})G_1(z) \\
&= \frac{z-1}{z} \left( \frac{2z}{2z-1} - \frac{z}{z-1} + \frac{2z}{(z-1)^2} \right) \\
&= \frac{2(z-1)}{2z-1} - 1 + \frac{2}{z-1} \\
&= \frac{2(z-1)^2 - (2z-1)(z-1) + 2(2z-1)}{(2z-1)(z-1)} \\
&= \left( \frac{2z^2 - 4z + 2 - 2z^2 + z + 2z - 1 + 4z - 2}{(2z-1)(z-1)} \right) \\
&= \frac{3z-1}{(2z-1)(z-1)}
\end{aligned}$$

### Cuestión 3 (2 p)

Suponga que el sistema

$$G(z) = \frac{1}{z(z+1)}$$

se controla con el controlador proporcional  $C(z) = K$  utilizando una estructura de realimentación negativa. Determine la estabilidad o inestabilidad del sistema en bucle cerrado en función de  $K$  utilizando la tabla de Jury.

**Solución:**

La función del sistema en bucle cerrado es

$$G_{BC}(z) = \frac{KG(z)}{1 + KG(z)} = \frac{K}{z(z+1) + K}$$

La estabilidad del sistema está garantizada si el polinomio característico

$$z^2 + z + K = 0$$

tiene todas sus raíces dentro del círculo unidad. Formamos la tabla de Jury

1	1	K	
K	1	1	
$1 - K^2$			$(\alpha_2 = K)$
$1 - K$	$1 - K^2$		
$1 - K^2 - \frac{1-K}{1+K}$			$(\alpha_1 = \frac{1}{1+K})$

Para que el sistema sea estable

$$\begin{aligned} 1 - K^2 &\geq 0 \\ 1 - K^2 - \frac{1 - K}{1 + K} &\geq 0 \end{aligned}$$

De la primera restricción se induce que el valor absoluto de  $K$  debe ser menor o igual que uno. De la segunda obtenemos

$$\begin{aligned} 1 - K^2 - \frac{1 - K}{1 + K} &= (1 - K) \left( 1 + K - \frac{1}{1 + K} \right) \\ &= \frac{1 - K}{1 + K} ((1 + K)^2 - 1) \\ &= \frac{1 - K}{1 + K} (K^2 + 2K) \\ &= \frac{K(1 - K)(K + 2)}{1 + K} \geq 0 \end{aligned}$$

De la anterior ecuación y del hecho de que  $|K| \leq 1$  obtenemos que  $K > 0$ . Por tanto, la estabilidad está garantizada para  $K \in (0, 1)$ .

### Cuestión 4 (2p)

Dado el sistema

$$G(z) = \frac{3}{(3z + 1)(2z + 1)},$$

determine un controlador que garantice que el sistema controlado tenga un polo en  $z = 0$  y otro en  $z = \frac{1}{3}$  y un error permanente frente entrada escalón unitario igual a cero.

**Solución:**

Dado que  $G(z)$  no tiene ni ceros ni polos inestables la estructura de la función de transferencia deseada  $G_d(z)$  será de la forma

$$G_d(z) = \frac{a}{z(z - \frac{1}{3})}$$

Nótese que la estructura propuesta garantiza la causalidad del controlador puesto que tiene la misma diferencia de ceros y polos que la función de transferencia en bucle abierto  $G(z)$ . La especificación en error permanente se garantiza si  $G_d(1) = 1$ . De aquí se infiere el valor de  $a$ :

$$G_d(1) = \frac{a}{1(1 - \frac{1}{3})} = \frac{3a}{2} = 1.$$

Por tanto  $a = \frac{2}{3}$  y

$$G_d(z) = \frac{2}{z(3z - 1)}$$

Finalmente el controlador  $C(z)$  se obtiene como

$$\begin{aligned} C(z) &= \frac{G_d(z)}{G(z)} \left( \frac{1}{1 - G_d(z)} \right) \\ &= \frac{2(3z + 1)(2z + 1)}{3z(3z - 1)} \left( \frac{z(3z - 1)}{z(3z - 1) - 2} \right) \\ &= \left( \frac{2}{3} \right) \left( \frac{(3z + 1)(2z + 1)}{3z^2 - z - 2} \right) = \frac{2(3z + 1)(2z + 1)}{3(z - 1)(3z + 2)}. \end{aligned}$$

### **Cuestión 5 (2p)**

Control en cascada.