

Introducción al Control Industrial

Parcial 1 - (30 puntos) – 2014

Ejercicio 1 (correcto +2 puntos; incorrecto -0,5 punto)

Respuesta correcta: **iii)**

Ejercicio 2 (2 puntos)

$$\frac{Y}{V} = \frac{N.H}{1 + H.S.G}$$

Ejercicio 3 (12 puntos)

a) La respuesta escalón se asemeja a la de un sistema de primer orden con tiempo muerto.

La transferencia genérica sería $H(s) = \frac{G.e^{-T.s}}{\tau.s + 1}$, y la respuesta a un escalón de amplitud U

aplicado en $t = 0$, $U.Y(t)$, sería $y(t) = G.U. \left(1 - e^{-\frac{t-T}{\tau}} \right) . Y(t-T)$

El escalón para el cual vemos la respuesta es unitario ($U = 1$), la respuesta empieza a manifestarse transcurridos 0,1 segundos, por lo que $T = 0,1$, y el valor final tiende a 5, por lo que $G = 5$.

Lo que nos queda por identificar es la constante de tiempo, y para eso buscamos el tiempo para el cual la respuesta alcanza el 63,2% de su valor final ($5 \times 0,632 = 3,16$). Eso ocurre transcurridos 0,35 segundos desde la aplicación del escalón y 0,25 segundos desde que empieza a manifestarse la respuesta. Luego, $\tau = 0,25$.

De esta manera, la transferencia queda: $H(s) = \frac{5.e^{-0,1.s}}{0,25.s + 1}$

Tomando cualquier otro punto se puede verificar que cierra bien con el resto de la respuesta escalón que se ve en la gráfica. Por ejemplo, para $t = 0,5$ segundos, la gráfica muestra que $y(t)$ es aproximadamente 4, y por el modelo identificado se tiene que

$$y(t) = 5. \left(1 - e^{-\frac{0,5-0,1}{0,25}} \right) . Y(0,5 - 0,1) = 5. (1 - e^{-1,6}) . Y(0,4) = 5. (1 - 0,2019) = 3,99.$$

$$H^{CL}(s) = \frac{K_p.H(s)}{1 + K_p.H(s)} = \frac{5.K_p.e^{-0,1.s}}{0,25.s + 1 + 5.K_p.e^{-0,1.s}}$$

b) La función de transferencia en lazo cerrado queda:

Como el sistema en lazo abierto es estable, para que el lazo cerrado sea estable la traza polar de $H(s)$ no debe encerrar al $-1/K_p$. Visto de otra manera, cuando el desfase alcanza los -180° por primera vez (lo hace muchas veces por el tiempo muerto) el módulo tiene que ser menor que $1/K_p$.

El desfase es: $\angle H(j\omega) = -\text{Arctg}(0,25.\omega) - 0,1.\omega$

Impongo que valga $-\pi$ y despejo ω , que resulta 17,9 rad/s. A esa frecuencia, el módulo vale

$$|H(j\omega)|_{\omega=17,9} = \frac{5}{|0,25 \cdot 17,9j + 1|} = \frac{5}{\sqrt{4,475^2 + 1}} = 1,090$$

$$\text{Luego } K_p < \frac{1}{1,090} = 0,917$$

c) Si K_p es la mitad del valor límite de estabilidad, el margen de ganancia es: $MG = 2$

$$\text{Por otra parte, } |K_p \cdot H(j\omega)| = \frac{5 \cdot 0,917/2}{|0,25 \cdot \omega \cdot j + 1|} = \frac{2,293}{\sqrt{0,0625 \cdot \omega^2 + 1}}$$

Veo para qué frecuencia el módulo es unitario: $\omega = 8,254$ rad/s

Y el desfase a esa frecuencia es $\angle H(j\omega)|_{\omega=8,254} = -\text{Arctg}(0,25 \cdot 8,254) = -0,1 \cdot 8,254 = -111,4^\circ$

Por lo que el margen de fase resulta: $MF = 68,6^\circ$

Ejercicio 4 (14 puntos)

A) Ecs dinámicas del sistema.

De la letra: $Q_1 = K_v \cdot \sqrt{P - P_{in}} \cdot U$; y del diagrama: $Q_2 = Q + Q_1$

Del compresor se tiene que: $P_{in} \cdot Q_{c1}^k = P \cdot Q_{c2}^k$, de donde $Q_{c2} = Q_{c1} \cdot \sqrt[k]{\frac{P_{in}}{P}}$ con Q_{c1} constante.

En el recipiente de volumen V se cumple:

$PV = MRT$ ley de gases ideales, donde T y P son las temperatura y presión absolutas

$\dot{M} = \rho(Q_{c2} - Q_2)$ conservación de la masa

$\rho = \frac{M}{V} = \frac{P}{RT}$ es la densidad en las cond. temperatura y presión dadas

$$\dot{M} = \dot{P} \cdot \frac{V}{RT} = \frac{P}{RT} \cdot \left(Q_{c1} \cdot \sqrt[k]{\frac{P_{in}}{P}} - K_v \cdot \sqrt{P - P_{in}} \cdot U - Q \right)$$

$$\text{Finalmente } \dot{P} = \frac{1}{V} \cdot \left(P^{\frac{k-1}{k}} \cdot Q_{c1} \cdot P_{in}^{\frac{1}{k}} - K_v \cdot P \cdot \sqrt{P - P_{in}} \cdot U - P \cdot Q \right)$$

B) Linealizar en torno del punto de operación indicado.

$$\dot{\tilde{p}} = \frac{1}{V} \cdot \left[\frac{k-1}{k} \cdot \sqrt[k]{\frac{P_{in}}{P_o}} \cdot Q_{c1} - K_v \cdot \left(\sqrt{P_o - P_{in}} + \frac{P_o}{2 \cdot \sqrt{P_o - P_{in}}} \right) \cdot U_o - Q_o \right] \cdot \tilde{p} - \frac{K_v \cdot P_o}{V} \cdot \sqrt{P_o - P_{in}} \cdot \tilde{u} - \frac{P_o}{V} \cdot \tilde{q}$$

En equilibrio: $Q_{c1} \cdot \sqrt[k]{\frac{P_{in}}{P}} - K_v \cdot \sqrt{P - P_{in}} \cdot U - Q = 0$ y $Q_{c2o} = Q_{2o}$

Por lo que queda:

$$\dot{\tilde{p}} = \frac{1}{V} \cdot \left[-\frac{1}{k} \cdot Q_{2o} - \left(\frac{K_v \cdot P_o \cdot U_o}{2 \cdot \sqrt{P_o - P_{in}}} \right) \right] \cdot \tilde{p} - \frac{K_v \cdot P_o}{V} \cdot \sqrt{P_o - P_{in}} \cdot \tilde{u} - \frac{P_o}{V} \cdot \tilde{q}$$

Tomando como estado la presión y como entradas la apertura de la válvula y el caudal de demanda:

$$\begin{bmatrix} \dot{\tilde{p}} \end{bmatrix} = A \cdot \begin{bmatrix} \tilde{p} \end{bmatrix} + B \cdot \begin{bmatrix} \tilde{u} \\ \tilde{q} \end{bmatrix}$$

$$\text{donde } A = \left[\frac{-1}{V} \cdot \left(\frac{1}{k} (Q_o + K_v \cdot \sqrt{P_o - P_{in}} \cdot U_o) + \frac{K_v \cdot P_o \cdot U_o}{2 \cdot \sqrt{P_o - P_{in}}} \right) \right] \text{ y } B = \left[\begin{array}{cc} -\frac{K_v \cdot P_o}{V} \cdot \sqrt{P_o - P_{in}} & -\frac{P_o}{V} \end{array} \right]$$

Con los valores numéricos dados: $A = \left[-1605,4 \frac{1}{h} \right]$ y

$$B = \left[\begin{array}{cc} -37000 \frac{kg/cm^2}{h} & -7,4 \frac{kg/cm^2}{m^3} \end{array} \right]$$

C) Para el modelo linealizado, se elije una acción de control en pequeña señal igual a:

$$u(s) = K \frac{(s+a)}{s} * p(s)$$

Hallar la función de transferencia del sistema realimentado, entrada $q(s)$ y salida $p(s)$.

Teníamos que $(s-A)p(s) = B_{11} \cdot u(s) + B_{12} \cdot q(s)$

Sustituyendo lo que vale $u(s)$: $\left(s - A - B_{11} \cdot K \cdot \frac{s+a}{s} \right) \cdot p(s) = B_{12} \cdot q(s)$ y operando se llega a:

$$\frac{p(s)}{q(s)} = \frac{B_{12} \cdot s}{s^2 - (A + B_{11} \cdot K) \cdot s - B_{11} \cdot K \cdot a} \qquad \frac{p(s)}{q(s)} = \frac{-7,4 \cdot s}{s^2 + (1605,4 + 37000 \cdot K) \cdot s + 74 \cdot 10^6 \cdot K}$$

El objetivo de control en régimen es tener inmunidad a la perturbación, o sea que $p(+\infty) = 0$

Si se diseña un sistema estable (para $K > 0$ por criterio de Routh-Hurwitz), aplicando el teorema del valor final, se tiene que:

- Para entradas del tipo escalón,

$$p(+\infty) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot p(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{-7,4 \cdot s}{s^2 + (1605,4 + 37000 \cdot K) \cdot s + 74 \cdot 10^6 \cdot K} \cdot \frac{1}{s} = 0$$

por lo que el objetivo se cumple

- Para entradas del tipo rampa (velocidad de cambio constante),

$$p(+\infty) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot p(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{-7,4 \cdot s}{s^2 + (1605,4 + 37000 \cdot K) \cdot s + 74 \cdot 10^6 \cdot K} \cdot \frac{1}{s^2} = \frac{-7,4}{74 \cdot 10^6 \cdot K}$$

por lo que el error no es nulo, pero si muy pequeño (10^{-7} para K del orden de la unidad).