

SOLUCIÓN

Ejercicio 1

1)

Función de transferencia: $G(s) = \frac{A}{(s+c)(s+a-jb)(s+a+jb)} = \frac{A}{(s+c)(s^2+2as+a^2+b^2)}$

donde $a=11$; $b=3\sqrt{3}$; $c=2$ y $A=2c(a^2+b^2)=592$. Entonces:

$$G(s) = \frac{592}{(s+2)(s^2+22s+148)} = \frac{592}{s^3+24s^2+192s+296}$$

Relación de amortiguamiento: $\zeta = \frac{a}{\sqrt{a^2+b^2}} = \frac{11}{2\sqrt{37}} \approx 0,904$

Frecuencia natural de oscilación no amortiguada: $\omega_n = \sqrt{a^2+b^2} = 2\sqrt{37} \approx 12,2$

2)

$G(s) = \frac{Q(s)}{P(s)}$ donde $P(s) = s^3 + 24s^2 + 192s + 296$ y $Q(s) = 592$

Sean $n = gr(P) = 3$ y $m = gr(Q) = 0$

i) Polos de lazo abierto ($K=0$): $s_1 = -2$; $s_2 = -11 + j3\sqrt{3}$; $s_3 = -11 - j3\sqrt{3}$

ii) Ceros de lazo abierto ($K \rightarrow +\infty$): $s \rightarrow \infty$ (cero triple en infinito, es decir tres asíntotas para $K \rightarrow +\infty$).

iii) Número de ramas: $\max\{n, m\} = 3$

iv) Simetría: con respecto al eje real.

v) Número de asíntotas: $|n - m| = 3$

vi) Ángulos de las asíntotas: $\theta_k = \frac{(2k+1)\pi}{n-m}$ $k=0,1,\dots,|n-m|$

En este caso: $\pi/3$; π y $5\pi/3$

vii) Centroida:

$$\sigma = \frac{\sum \text{parte real de los polos finitos de } G(s) - \sum \text{parte real de los ceros finitos de } G(s)}{n-m}$$

En este caso: $\sigma = \frac{\Re(s_1) + \Re(s_2) + \Re(s_3)}{3} = \frac{-2 - 11 - 11}{3} = -8$

viii) LGP sobre el eje real: aquellos puntos del eje real tales que la cantidad de polos y ceros reales de $G(s)$ a su derecha es impar.

En este caso: $(-\infty, -2)$

ix) Ángulos de partida y de llegada: Se calculan a partir de la condición $\arg(G(s))=(2k+1)\pi$, donde $k \in \mathbb{Z}$, haciendo s tender al punto en cuestión.

El ángulo de partida de $s_1=-2$ es π , ya que $(-\infty, -2)$ es parte del LGP.

El ángulo de partida de $s_2=-11+j3\sqrt{3}$ es: α tal que:

$$-\alpha - \frac{\pi}{2} - \left(\frac{\pi}{2} + \arctg\left(\frac{11-2}{3\sqrt{3}}\right)\right) = (2k+1)\pi \text{ donde } k \in \mathbb{Z}.$$

Entonces: $\alpha = -\arctg(\sqrt{3}) = \frac{-\pi}{3}$.

Ángulos de llegada: No hay ceros finitos de $G(s)$, así que no hay que calcular ángulos de llegada (los ángulos de llegada a los ceros infinitos son los ángulos de las asíntotas ya calculados).

x) Intersecciones con el eje imaginario: se calculan aplicando el criterio de Routh-Hurwitz.

En este caso:

$$\Delta(s) = P(s) + KQ(s) = s^3 + 24s + 192s + 296 + 592K$$

s^3	1	192
s^2	24	$592K + 296$
s^1	$\frac{4312 - 592K}{24}$	
s^0	$592K + 296$	

Cruces del LGP con el eje imaginario para $K = K_I = \frac{4312}{592} = \frac{539}{74} \approx 7,28$ en s tal que:

$$(24s^2 + 592K + 296)_{K=\frac{539}{74}} = 0;$$

$$24s^2 + 4608 = 0;$$

$$s^2 + 192 = 0.$$

Los cruces del LGP con el eje imaginario son los puntos $s = \pm s_I$, donde $s_I = j8\sqrt{3} \approx j13,9$, correspondientes a $K = K_I = \frac{4312}{592} = \frac{539}{74} \approx 7,28$.

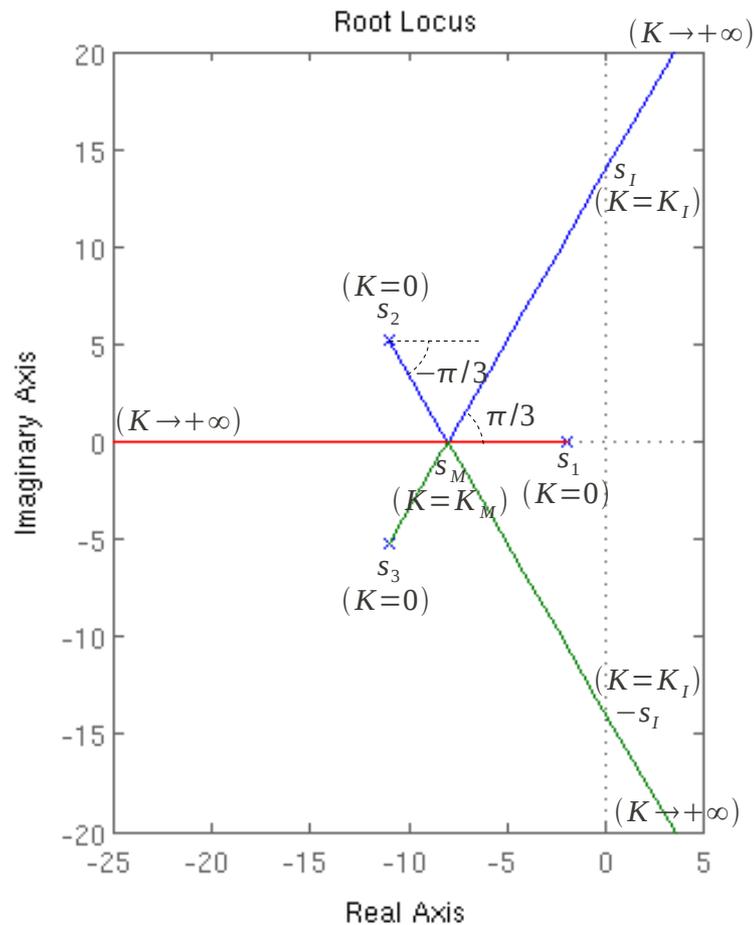
xi) Puntos multiples: Si existen, deben verificar $\frac{dG(s)}{ds} = 0$ y $1 + KG(s) = 0$ con $K > 0$.

$$\frac{dG(s)}{ds} = \frac{d}{ds} \left(\frac{592}{s^3 + 24s^2 + 192s + 296} \right) = -1776 \frac{(s+8)^2}{(s^3 + 24s^2 + 192s + 296)^2}.$$

$s = s_M = -8$ es raíz doble de $\frac{dG(s)}{ds}$ y verifica $1 + KG(s) = 0$ con $K > 0$ ya que $s_M \in (-\infty, -2)$ y el intervalo $(-\infty, -2)$ es parte del LGP.

Entonces $s_M = \sigma = -8$ (coincide con el centroide) es un punto triple del LGP, correspondiente

a $K = K_M = \frac{-1}{G(s_M)} = \frac{216}{592} = \frac{27}{74} \approx 0,365$.



3)

<p>a. El sistema realimentado exhibe una respuesta con error en régimen nulo ante una entrada escalón.</p>	<p>FALSO $\forall K \in \mathbb{R}$</p>	<p>Los puntos s_1, s_2 y s_3 del LGP, correspondientes a $K=0$, son los polos de la transferencia en lazo abierto. Como $0 \notin \{s_1, s_2, s_3\}$ el sistema realimentado es de tipo 0 independientemente del valor de K.</p>
<p>b. El sistema realimentado exhibe una respuesta sin componentes sinusoidales ante una entrada escalón.</p>	<p>VERDADERO si y solo si $K = K_M = \frac{27}{74}$</p>	<p>En cualquier otro caso ($K \neq K_M$) el sistema realimentado tiene polos con parte imaginaria no nula lo cual da origen a componentes sinusoidales en la respuesta. Si $K = K_M$ todos los polos del sistema realimentado son reales y por lo tanto la respuesta no tiene componentes sinusoidales.</p>
<p>c. El sistema realimentado exhibe una respuesta con componente sinusoidal de amplitud creciente linealmente con el tiempo ante alguna entrada sinusoidal.</p>	<p>VERDADERO si y solo si $K = K_I = \frac{539}{74}$</p>	<p>En cualquier otro caso ($K \neq K_I$) la parte real de cada uno de los polos del sistema realimentado es no nula y por lo tanto el crecimiento/decaimiento de cada término de la respuesta temporal es exponencial. Si $K = K_I$ dos de los polos del sistema realimentado se encuentran sobre el eje imaginario en $s = \pm s_I = \pm j 8\sqrt{3}$ y aplicando una entrada sinusoidal de frecuencia angular $8\sqrt{3}$ la respuesta tiene un término sinusoidal de igual frecuencia angular y amplitud creciente linealmente con el tiempo.</p>

4)

Se desea tener polos con parte real igual a -1 .

Los cruces del LGP con la recta $s=-1$ se pueden encontrar aplicando el criterio de Routh Hurwitz a

$$\Delta(w-1) = ((w-1)+2)((w-1)+11-j3\sqrt{3})((w-1)+11+j3\sqrt{3})+592K$$

$$\Delta(w-1) = (w+1)(w^2+20w+127)+592K = w^3+21w^2+147w+127+592K$$

w^3	1	147
w^2	21	$592K+127$
w^1	$\frac{2960-592K}{21}$	
w^0	$592K+127$	

Cruces del LGP con la recta $s=-1$ para $K=K_{sol}=\frac{2960}{592}=5$ en $-1 \pm w_c$ donde w_c es solución de:

$$(21w^2+592K+127)_{K=5}=0 ;$$

$$21w^2+3087=0 ;$$

$$w^2+147=0 .$$

Los cruces del LGP con la recta $s=-1$ son los puntos $-1 \pm j7\sqrt{3} \approx -1 \pm j12,1$ correspondientes a $K=K_{sol}=5$.

Cuando $K=K_{sol}=5$ dos de los polos del sistema realimentado están en $p_{1,2}=-1 \pm j7\sqrt{3}$; el tercer polo está en $s=p_3$ donde p_3 se obtiene de la siguiente igualdad entre polinomios:

$$P(s)+5Q(s)=(s-p_3)(s+1-j7\sqrt{3})(s+1+j7\sqrt{3})$$

$$s^3+24s^2+192s+296+5 \times 592=(s-p_3)(s^2+2s+148) ;$$

$$s^3+24s^2+192s+3256=s^3+(2-p_3)s^2+(148-2p_3)s-148p_3 .$$

De donde se obtiene: $p_3=-22$.

Entonces cuando $K=K_{sol}=5$ el sistema realimentado presenta dos polos en

$p_{1,2}=-1 \pm j7\sqrt{3}$ y un tercer polo en $p_3=-22$. En estas condiciones, como

$|\Re(p_1)|, |\Re(p_2)| \ll |\Re(p_3)|$, los primeros dos polos son dominantes sobre el tercero y la función de transferencia de lazo cerrado puede aproximarse de la siguiente forma:

$$\frac{K_{sol}G(s)}{1+K_{sol}G(s)} = \frac{592K_{sol}}{s^3+24s^2+192s+296+592K_{sol}} = \frac{2960}{(s+22)(s^2+2s+148)} \approx \frac{\frac{1480}{11}}{s^2+2s+148} .$$

Ejercicio 2

$$\frac{d^3 y}{dt^3} + 5 \frac{d^2 y}{dt^2} + 7 \frac{dy}{dt} + 3y = 2 \frac{d^2 u}{dt^2} + \frac{du}{dt} + 4u$$

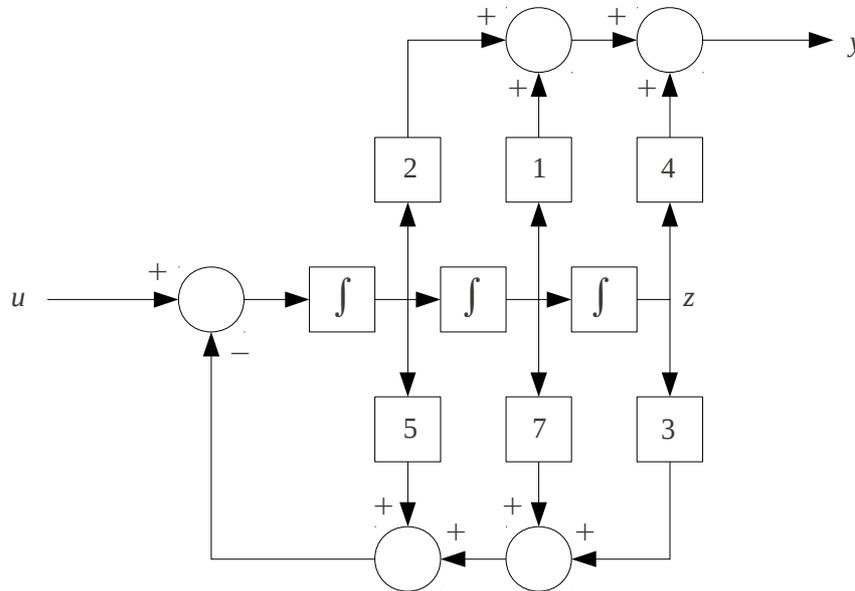
a) Una forma de resolverlo:

$$(s^3 + 5s^2 + 7s + 3)Y(s) = (2s^2 + s + 4)U(s)$$

Sea $Z(s) = \frac{U(s)}{s^3 + 5s^2 + 7s + 3}$.

Entonces:

$$s^3 Z(s) = U(s) - (5s^2 + 7s + 3)Z(s) \quad \text{y} \quad Y(s) = (2s^2 + s + 4)Z(s)$$



b) Otra forma de resolverlo:

$$4u - 3y = \frac{d^3 y}{dt^3} + 5 \frac{d^2 y}{dt^2} + 7 \frac{dy}{dt} - 2 \frac{d^2 u}{dt^2} - \frac{du}{dt}$$

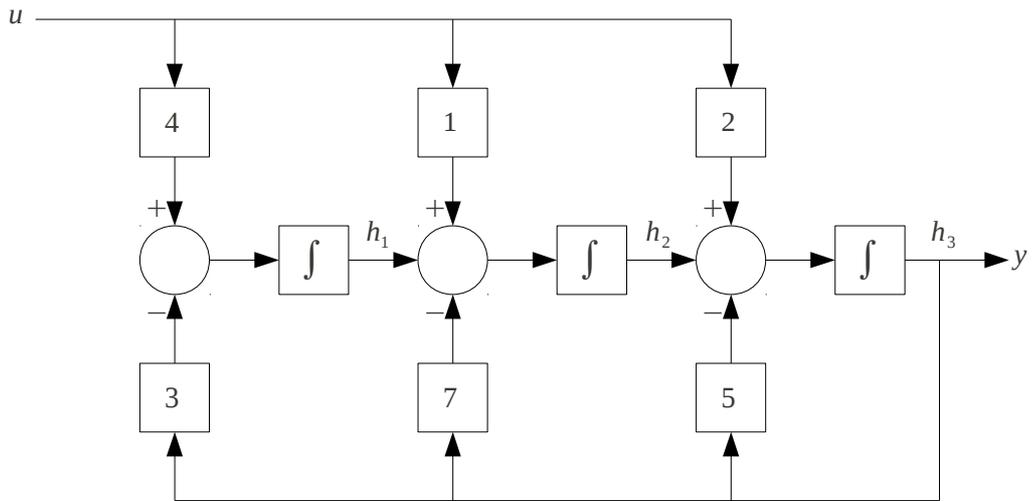
$$h_1 = \int (4u - 3y) dt = \frac{d^2 y}{dt^2} + 5 \frac{dy}{dt} + 7y - 2 \frac{du}{dt} - u$$

$$h_1 - 7y + u = \frac{d^2 y}{dt^2} + 5 \frac{dy}{dt} - 2 \frac{du}{dt}$$

$$h_2 = \int (h_1 - 7y + u) dt = \frac{dy}{dt} + 5y - 2u$$

$$h_2 - 5y + 2u = \frac{dy}{dt}$$

$$h_3 = \int (h_2 - 5y + 2u) dt = y$$



Ejercicio 3

1) Ecuaciones

Balance volúmetrico total: $\frac{d}{dt}(SH) = U + A - Q$.

Balance volumétrico al líquido 1: $\frac{d}{dt}(SHX) = U - XQ$.

Sobrepresión en el fondo del tanque: $\Delta P = \rho_m g H$.

Densidad de la mezcla: $\rho_m = X\rho_1 + (1-X)\rho_2$.

Caudal de salida: $Q = K\sqrt{\rho_m g H}$.

Las ecuaciones que describen la dinámica del sistema son las siguientes:

$$\frac{dH}{dt} = \frac{1}{S} \left(U + A - K \sqrt{(X \rho_1 - (1-X) \rho_2) g H} \right) ;$$

$$\frac{dX}{dt} = \frac{1}{SH} \left((1-X)U - XA \right) ;$$

$$Q = K \sqrt{(X \rho_1 + (1-X) \rho_2) g H} .$$

2) Linealización

En el punto de operación:

$$Q_0 = U_0 + A_0 = K \sqrt{\rho_{m0} g H_0} \quad \text{donde} \quad \rho_{m0} = X_0 \rho_1 + (1-X_0) \rho_2 \quad \text{y} \quad (1-X_0)U_0 = X_0 A_0 .$$

Entonces:

$$U_0 = X_0 Q_0 ; \quad A_0 = (1-X_0) Q_0 \quad \text{y} \quad X_0 = \frac{U_0}{U_0 + A_0} .$$

Sean:

$$u = U - U_0 ; \quad a = A - A_0 ; \quad h = H - H_0 ; \quad x = X - X_0 \quad \text{y} \quad q = Q - Q_0 .$$

Modelo lineal para los apartamientos con respecto al punto de operación:

$$\frac{dh}{dt} = -\frac{K \sqrt{\rho_{m0} g}}{2S \sqrt{H_0}} h - \frac{K \sqrt{g H_0} (\rho_1 - \rho_2)}{2S \sqrt{\rho_{m0}}} x + \frac{u}{S} + \frac{a}{S} = -\frac{Q_0}{2SH_0} h - \frac{Q_0 (\rho_1 - \rho_2)}{2S \rho_{m0}} x + \frac{u}{S} + \frac{a}{S} ;$$

$$\frac{dx}{dt} = -\frac{(1-X_0)U_0 - X_0 A_0}{SH_0^2} h - \frac{U_0 + A_0}{SH_0} x + \frac{1-X_0}{SH_0} u - \frac{X_0}{SH_0} a = -\frac{Q_0}{SH_0} x + \frac{1-X_0}{SH_0} u - \frac{X_0}{SH_0} a ;$$

$$q = \frac{K \sqrt{\rho_{m0} g}}{2 \sqrt{H_0}} h + \frac{K \sqrt{g H_0} (\rho_1 - \rho_2)}{2 \sqrt{\rho_{m0}}} x = \frac{Q_0}{2H_0} h + \frac{Q_0 (\rho_1 - \rho_2)}{2 \rho_{m0}} x .$$

En forma matricial:

$$\frac{d}{dt} \begin{bmatrix} h \\ x \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{Q_0}{2SH_0} & -\frac{Q_0 (\rho_1 - \rho_2)}{2S \rho_{m0}} \\ 0 & -\frac{Q_0}{SH_0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h \\ x \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{S} & \frac{1}{S} \\ \frac{1-X_0}{SH_0} & -\frac{X_0}{SH_0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u \\ a \end{bmatrix} ;$$

$$\begin{bmatrix} x \\ q \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ \frac{Q_0}{2H_0} & \frac{Q_0 (\rho_1 - \rho_2)}{2 \rho_{m0}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h \\ x \end{bmatrix} .$$

3) Error

Según el modelo no lineal, en régimen:

$$X_{NL}^* = \frac{1,1 U_0}{1,1 U_0 + 0,9 A_0} = \frac{1,1 X_0 Q_0}{1,1 X_0 Q_0 + 0,9(1-X_0)Q_0} = \frac{1,1 X_0}{0,2 X_0 + 0,9} = 0,55 ;$$

$$Q_{NL}^* = 1,1 U_0 + 0,9 A_0 = 1,1 X_0 Q_0 + 0,9(1-X_0)Q_0 = (0,2 X_0 + 0,9) Q_0 = 0,6 .$$

Según el modelo lineal, los valores de régimen de las variaciones son h_∞ , x_∞ y q_∞ tales que:

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{Q_0}{2SH_0} & -\frac{Q_0(\rho_1 - \rho_2)}{2S\rho_{m0}} \\ 0 & -\frac{Q_0}{SH_0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h_\infty \\ x_\infty \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{S} & \frac{1}{S} \\ \frac{1-X_0}{SH_0} & -\frac{X_0}{SH_0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0,1 U_0 \\ -0,1 A_0 \end{bmatrix} ;$$

$$q_\infty = \frac{Q_0}{2H_0} h_\infty + \frac{Q_0(\rho_1 - \rho_2)}{2\rho_{m0}} x_\infty ;$$

$$\text{donde } \frac{\rho_1 - \rho_2}{\rho_{m0}} = \frac{\rho_1 - \rho_2}{X_0 \rho_1 + (1-X_0)\rho_2} = \frac{1}{X_0 + 1} ; \quad U_0 = X_0 Q_0 \quad \text{y} \quad A_0 = (1-X_0)Q_0 .$$

Sustituyendo:

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0,12 & -0,2 \\ 0 & -0,24 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h_\infty \\ x_\infty \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0,2 & -0,2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0,03 \\ -0,03 \end{bmatrix} ;$$

$$q_\infty = 0,12 h_\infty + 0,2 x_\infty .$$

$$\text{De donde resulta: } h_\infty = -\frac{1}{12} \approx -0,0833 ; \quad x_\infty = 0,05 \quad \text{y} \quad q_\infty = 0 .$$

Entonces según el modelo lineal:

$$X_L^* = X_0 + x_\infty = 0,5 + 0,05 = 0,55 ;$$

$$Q_L^* = Q_0 + q_\infty = 0,6 + 0 = 0,6 .$$

Entonces:

$$e_X^{rel} = \frac{X_{NL}^* - X_L^*}{X_{NL}^*} = \frac{0,55 - 0,55}{0,55} = 0 \quad \text{y} \quad e_Q^{rel} = \frac{Q_{NL}^* - Q_L^*}{Q_{NL}^*} = \frac{0,6 - 0,6}{0,6} = 0 .$$

Ejercicio 4

Respuesta a impulso	¿Es BIBO estable?		¿Es causal y de parámetros concentrados?	
	SI	NO	SI	NO
$\text{sen}(2t+\pi/6) \cdot Y(t)$		X	X	
$e^{-3t} \text{sen}(5t+\pi/4) \cdot Y(t+1)$	X			X
$Y(t-1)$		X		X
$\delta(t)$	X		(*)	X
$\delta(t-1)$	X			X

(*) Estrictamente el sistema es algebraico, pero se consideró que es válida cualquiera de las dos respuestas.

Ejercicio 5

Caso I:

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + b \frac{dx}{dt} = F_B - F_A ; F_A = k_A x ; F_B = k_B (L - x)$$

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + b \frac{dx}{dt} + (k_A + k_B) x = k_B L$$

$$m(s^2 X(s) - Ls - V) + b(sX(s) - L) + (k_A + k_B) X(s) = \frac{k_B L}{s}$$

$$X(s) = \frac{\frac{k_B L}{s} + mLs + mV + bL}{ms^2 + bs + k_A + k_B} ; sX(s) = \frac{k_B L + mLs^2 + (mV + bL)s}{ms^2 + bs + k_A + k_B}$$

$\lim_{t \rightarrow +\infty} x(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sX(s) = \frac{k_B}{k_A + k_B} L$ ya que todos los polos de $sX(s)$ tienen parte real negativa.

En este caso A gana y B pierde si $\frac{k_B}{k_A + k_B} < \frac{1}{10}$; en caso contrario A pierde y B gana.

Caso II:

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + b \frac{dx}{dt} = F_B - F_A ; F_A = k_A \frac{dx}{dt} ; F_B = k_B (L - x)$$

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + (b + k_A) \frac{dx}{dt} + k_B x = k_B L$$

$$m(s^2 X(s) - Ls - V) + (b + k_A)(sX(s) - L) + k_B X(s) = \frac{k_B L}{s}$$

$$X(s) = \frac{\frac{k_B L}{s} + mLs + mV + (b+k_A)L}{ms^2 + (b+k_A)s + k_B} ; \quad sX(s) = \frac{k_B L + mLs^2 + (mV + (b+k_A)L)s}{ms^2 + (b+k_A)s + k_B}$$

$\lim_{t \rightarrow +\infty} x(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sX(s) = L$ ya que todos los polos de $sX(s)$ tienen parte real negativa.

En este caso A pierde y B gana $\forall k_A, k_B > 0$.

Caso III:

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + b \frac{dx}{dt} = F_B - F_A ; \quad F_A = k_A x ; \quad F_B = k_B \frac{d}{dt}(L-x) = -k_B \frac{dx}{dt}$$

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + (b+k_B) \frac{dx}{dt} + k_A x = 0$$

$$m(s^2 X(s) - Ls - V) + (b+k_B)(sX(s) - L) + k_A X(s) = 0$$

$$X(s) = \frac{mLs + mV + (b+k_B)L}{ms^2 + (b+k_B)s + k_A} ; \quad sX(s) = \frac{mLs^2 + (mV + (b+k_B)L)s}{ms^2 + (b+k_B)s + k_A}$$

$\lim_{t \rightarrow +\infty} x(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sX(s) = 0$ ya que todos los polos de $sX(s)$ tienen parte real negativa.

En este caso A gana y B pierde $\forall k_A, k_B > 0$.

Caso IV:

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + b \frac{dx}{dt} = F_B - F_A ; \quad F_A = k_A \frac{dx}{dt} ; \quad F_B = k_B \frac{d}{dt}(L-x) = -k_B \frac{dx}{dt}$$

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + (b+k_A+k_B) \frac{dx}{dt} = 0$$

$$m(s^2 X(s) - Ls - V) + (b+k_A+k_B)(sX(s) - L) = 0$$

$$X(s) = \frac{mLs + mV + (b+k_A+k_B)L}{s(ms + b + k_A + k_B)} ; \quad sX(s) = \frac{mLs + mV + (b+k_A+k_B)L}{ms + b + k_A + k_B}$$

$\lim_{t \rightarrow +\infty} x(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sX(s) = \frac{mV + (b+k_A+k_B)L}{b+k_A+k_B}$ ya que todos los polos de $sX(s)$ tienen parte real negativa.

En este caso A gana y B pierde si $\frac{mV + (b+k_A+k_B)L}{b+k_A+k_B} < \frac{L}{10}$; pero esto es imposible porque:

$$\frac{mV + (b+k_A+k_B)L}{b+k_A+k_B} = L + \frac{mV}{b+k_A+k_B} > L > \frac{L}{10} .$$

Entonces, en este caso A pierde y B gana $\forall k_A, k_B > 0$.

Caso	F_A	F_B	¿Es posible que el resultado de la contienda sea: “ A gana y B pierde”? (Complete SI o NO)	¿Qué condiciones deben verificar k_A y k_B para que el resultado de la contienda sea: “ A gana y B pierde”? (Responda solamente en los casos que corresponda)
I	$k_A x$	$k_B(L-x)$	SI	$\frac{k_B}{k_A+k_B} < \frac{1}{10}$
II	$k_A \frac{dx}{dt}$	$k_B(L-x)$	NO	
III	$k_A x$	$k_B \frac{d(L-x)}{dt} = -k_B \frac{dx}{dt}$	SI	
IV	$k_A \frac{dx}{dt}$	$k_B \frac{d(L-x)}{dt} = -k_B \frac{dx}{dt}$	NO	