

Proyecto Sistema Cardiovascular

Rivera Gonzalez Juana Patricia (19212428); Maria Teresa Gomez Alemon(16212301); Daphne Gamon Avile
Departamento de Ingeniería Eléctrica y Electrónica
Tecnológico Nacional de México / Instituto Tecnológico de Tijuana

December 13, 2024

Palabras clave: Sistema Cardiovascular; Presion arterial; Hipertension; Dinámica cardiovascular ; Flujo sanguíneo.

Correo: juana.patricia193;maria.gomezal7;l21212156@tectijuana.edu.mx

Carrera: **Ingeniería Biomédica**

Asignatura: **Modelado de Sistemas Fisiológicos**

Profesor: **Dr. Paul Antonio Valle Trujillo** (paul.valle@tectijuana.edu.mx)

1 Función de transferencia

la función de transferencia para el sistema es:

$$\frac{V_s}{V_e} = \frac{R_3}{(CLR_2 + CLR_3)s^2 + (L + CR_1R_2 + CR_1R_3)s + R_1 + R_2 + R_3}$$

1.1 Ecuaciones principales

La ecuación de la malla principal:

$$V_e(t) = L \frac{di_1(t)}{dt} + R_1 i_1(t) + \frac{1}{C} \int [i_1(t) - i_2(t)] dt$$

Ecuación de la segunda malla:

$$\frac{1}{C} \int [i_2(t) - i_1(t)] dt + R_2 i_2(t) + R_3 i_2(t)$$

Luego, como en el circuito la resistencia R_3 se encuentra en paralelo con el voltaje de salida $V_s(t)$, se tiene que éste será igual a la caída de voltaje de esta resistencia:

$$V_s(t) = R_3 i_2(t)$$

1.2 Transformada de Laplace

Al aplicar la transformada de Laplace de la primera malla se tiene que:

$$V_e(s) = LsI_1(s) + R_1I_1(s) + \frac{I_1(s) - I_2(s)}{C_s}$$

Mientras que, en la segunda ecuación se llega a lo que se muestra a continuación:

$$\frac{I_2(s) - I_1(s)}{C_s} + R_2I_2(s) + R_3I_2(s) = 0$$

Por lo tanto, el voltaje de salida en el dominio de la s se escribe de la siguiente forma:

$$V_s(s) = R_3I_2(s)$$

1.3 Procedimiento algebraico

Estas ecuaciones representan las relaciones entre las corrientes I_1, I_2 en las dos mallas, con V_e como entrada.

$$V_e = LsI_1 + R_1I_1 + \frac{1}{C_s} [I_1 - I_2]$$

$$\frac{1}{C_s} [I_2 - I_1] + R_2I_2 + R_3I_2 = 0$$

La segunda ecuación se reorganiza para aislar términos relacionados con I_1, I_2 :

$$\frac{1}{C_s}I_2 - \frac{1}{C_s}I_1 + R_2I_2 + R_3I_2 = 0$$

$$-\frac{1}{C_s}I_1 + \left(\frac{1}{C_s} + R_2 + R_3\right)I_2 = 0$$

$$\frac{1}{C_s}I_1 = \left(\frac{1}{C_s} + R_2 + R_3\right)I_2$$

Multiplicando ambos lados por C_s :

$$I_1 = C_s \left(\frac{1}{C_s} + R_2 + R_3\right)I_2$$

$$V_e = LsI_1 + R_1I_1 + \frac{1}{C_s}I_1 - \frac{1}{C_s}I_2$$

$$V_e = \left(Ls + R_1 + \frac{1}{C_s} \right) I_1 - \frac{1}{C_s}I_2$$

Este resultado muestra cómo se combinan las resistencias, la inductancia y la capacitancia para influir en la relación entre V_e y I_2

$$V_e = \left(Ls + R_1 + \frac{1}{C_s} \right) Cs \left(\frac{1}{C_s} + R_2 + R_3 \right) I_2 - \frac{1}{C_s}I_2$$

$$V_e = (R_1 + R_2 + R_3 + Ls + CsR_1R_2 + CsR_1R_3 + CLs^2R_2 + CLs^2R_3) I_2$$

$$V_s = R_3I_2$$

1.4 Resultado

Por lo tanto, se tiene que la función de transferencia es igual a:

$$\begin{aligned} \frac{V_s}{V_e} &= \frac{R_3I_2}{(R_1 + R_2 + R_3 + Ls + CsR_1R_2 + CsR_1R_3 + CLs^2R_2 + CLs^2R_3) I_2} \\ &= \frac{R_3}{(R_1 + R_2 + R_3 + Ls + CsR_1R_2 + CsR_1R_3 + CLs^2R_2 + CLs^2R_3)} \end{aligned}$$

2 Estabilidad del sistema en lazo abierto

la estabilidad del sistema depende de los polos de la función de transferencias, que son las raíces del denominador

$$(R_1 + R_2 + R_3 + Ls + CsR_1R_2 + CsR_1R_3 + CLs^2R_2 + CLs^2R_3) = 0$$

$$\text{, roots: } \left\{ \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right. \left\{ -\frac{1}{2CLR_2+2CLR_3} \left(L + \sqrt{L^2 - 4CLR_2^2 - 4CLR_3^2 + C^2R_1^2R_2^2 + C^2R_1^2R_3^2 - 2CLR_1R_2 - 2CLR_1R_3 - 8CLR_2R_3} \right) \right.$$

assume (C , positive) = $(0, \infty)$

assume (L , positive) = $(0, \infty)$

assume (R , positive) = $(0, \infty)$

Los polos del sistema estan dados por lo siguiente:

$$\begin{aligned}\lambda_1 &= +\frac{1}{2CL} \left(\sqrt{(CR)^2 - 4CL} - CR \right) : \text{Negativo} - 0.45455 \\ \lambda_2 &= -\frac{1}{2CL} \left(\sqrt{(CR)^2 - 4CL} + CR \right) : \text{Negativo} - 6.6667 \times 10^9\end{aligned}$$

$$R = 1.5 \times 10^3$$

$$L = 100 \times 10^{-6}$$

$$C = 250 \times 10^{-6}$$

Por lo tanto, el sistema tendra una respuesta estable y sobreamortiguada a un escalon unitario de entrada.

3 Modelo de ecuaciones integro-diferenciales

Este conjunto de ecuaciones describe las relaciones entre las corrientes y el voltaje de salida

$$i_1(t) = \frac{1}{R_1} \left(V_e(t) - L \frac{di_1(t)}{dt} - \frac{1}{C} \int [i_1(t) - i_2(t)] dt \right)$$

$$i_2(t) = \frac{1}{(R_2 + R_3)C} \int [i_1(t) - i_2(t)] dt$$

$$V_s(t) = R_3 i_2(t)$$

4 Error en estado estacionario

La fórmula para el error en estado estacionario es:

$$e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sR(s) \left[1 - \frac{V_s(s)}{V_e(s)} \right] = \frac{R_3}{(R_1 + R_2 + R_3 + Ls + CsR_1R_2 + CsR_1R_3 + CLs^2R_2 + CLs^2R_3)}$$

Si R_3 la resistencia asociada a hipertensión o flujo dificultado) aumenta, el error en estado estacionario disminuye, reflejando un sistema menos eficiente.

$$e_{ss} = \frac{R_1 + R_2}{R_1 + R_2 + R_3}$$

En el caso de un sistema óptimo (paciente sano), R_3 será menor, y el sistema tendrá un mejor seguimiento a la entrada deseada.

5 Cálculo de componentes para el controlador PID

A continuación se muestra los resultados obtenidos de la práctica realizada en Simulink. Se utilizaron los sistemas en lazo cerrado y lazo abierto, por otro lado, al realizar las operaciones se obtiene las siguientes ganancias:

$$\begin{aligned}k_I &= \frac{1}{R_e C_r} = 9679.425 \\k_P &= \frac{R_r}{R_e} = 339.126 \\k_D &= R_r C_e = 0.3924\end{aligned}$$

Se propone el siguiente valor para el capacitor que se usará:

$$C_r = 2.5 \times 10^{-6}$$

Se sustituyeron los valores de las ganancias k_1 , k_P , k_D y del capacitor C_r para poder obtener el valor de los componentes R_e , R_r y C_e que se usarán para la elaboración del circuito físico.

$$\begin{aligned}R_e &= \frac{1}{k_I C_r} = \frac{1}{(9679.425)(1 \times 10^{-6})} = 103.31 \\R_r &= k_P R_e = (339.126)(103.31) = 35035 \\C_e &= \frac{k_D}{R_r} = \frac{0.3924}{35035} = 1.12 \times 10^{-5}\end{aligned}$$