

# cite this repository

## Circuito RLC

Notas:

1. Dos Mallas
2. Dos variables dependientes
3. 1 inductor y 1 capacitor, sistema de segundo orden

$$\frac{V_3(s)}{V_e(s)} = \frac{s^2 + s +}{as^2 + bs + c}$$

Ecuaciones principales

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

$$V_s(t) = R i_2(t) + \frac{1}{C} \int i_2(t) dt$$

Transformada de Laplace

$$V_e(s) = RI_1(s) + Ls [I_1(s) - I_2(s)] + R [I_1(s) - I_2(s)]$$

$$Ls [I_1(s) - I_2(s)] + R [I_1(s) - I_2(s)] = 2RI_2(s) + \frac{I_2(s)}{Cs}$$

$$V_s(s) = RI_2(s) + \frac{I_2(s)}{Cs}$$

Procedimiento algebraico (se realiza la suma algebraica en voltaje de salida)

$$V_s(s) = \frac{CRs + 1}{Cs} I_2(s)$$

Se despeja  $I_1(s)$  y se agrupa  $I_2(s)$  en la ecuación de la segunda malla.

$$LsI_1(s) - LsI_2(s) + RI_1(s) - RI_2(s) = 2RI_2(s) + \frac{I_2(s)}{Cs}$$

$$LsI_1(s) + RI_1(s) = 2RI_2(s) + \frac{I_2(s)}{Cs} + LsI_2(s) + RI_2(s)$$

$$(Ls + R)I_1(s) = (3R + \frac{1}{Cs} + Ls)I_2(s)$$

$$(Ls + R)I_1(s) = \left( \frac{CLs^2 + 3CRs + 1}{Cs} \right) I_2(s)$$

$$I_1(s) = \frac{CLs^2 + 3CRs + 1}{Cs(Ls + R)} I_2(s)$$

Se sustituye  $I_1(s)$  en la ecuación de la primera malla

$$Ve(s) = RI_1(s) + LsI_1(s) - LsI_2(s) + RI_2(s) - RI_2(s)$$

$$Ve(s) = (R + Ls + R)I_1(s) - (Ls + R)I_2(s)$$

$$Ve(s) = (R + Ls + R) \frac{CLs^2 + 3CRs + 1}{Cs(Ls + R)} I_2(s) - (Ls + R)I_2(s)$$

$$Ve(s) = \left[ (2R + Ls) \frac{CLs^2 + 3CRs + 1}{Cs(Ls + R)} - (Ls + R) \right] I_2(s)$$

$$Ve(s) = \left[ \frac{(2R + Ls)(CLs^2 + 3CRs + 1)}{Cs(Ls + R)} \right] I_2(s)$$

$$Ve(s) = \frac{[(2R + Ls)(CLs^2 + 3CRs + 1) - Cs(Ls + R)]}{Cs(Ls + R)}$$

$$(CL^3s^3 + 2RCLs^2 + 3CRsLs^2 + 6CR^2s + Ls + 2R)(2R + Ls)(CLs^2 + 3CRs + 1) = CL^2s^3 + 5CRsLs$$

$$Cs(Ls + R) = CL^2s^3 + 2CRsLs^2 + CR^2s$$

Restamos término a término

$$CL^2s^3 - CL^2s^3 = 0$$

$$5CRsLs^2 - 2CRsLs^2 = 3CRsLs^2$$

$$(6CR^2 + L)s - CR^2 s = (6CR^2 + L - CR^2)s$$

$$3CRls^2 + (5CR^2 + L)s + 2R$$

Expresión final

$$\frac{V_c(s)}{V_e(s)} = \frac{3CRls^2 + (5CR^2 + L)s + 2R}{Cs(Ls + R)} = \frac{I_2(s)}{I_2(s)}$$

Función de transferencia

$$\frac{V_s(s)}{V_e(s)} = \frac{\frac{CRs + 1}{Cs} I_2(s)}{\frac{3CRls^2 + (5CR^2 + L)s + 2R}{Cs(Ls + R)} + I_2(s)} =$$

$$\frac{(CRs + 1)(Ls + R)}{3CLRs^2 + (5CR^2 + L)s + 2R}$$

$$\frac{V_s(s)}{V_e(s)} = \frac{CLRs^2 + (CR^2 + L)s + R}{3CLRs^2 + (5CR^2 + L)s + 2R}$$

Modelo de ecuación integro-diferencial

Nota: cuando se desarrolle el análisis por mallas se deben despejar las variables dependientes, es decir las corrientes, recordando que solamente se pueden despejar de términos donde no se estén derivando o integrando, a demás se sugiere que el voltaje de entrada sea un término positivo

Se despeja  $i_1(t)$  de la ecuación de la primera malla:

$$i_1(t) = \left[ V_e(t) - L \frac{d[i_1(t) - i_2(t)]}{dt} + R i_2(t) \right] \frac{1}{2R}$$

Por lo tanto se despeja  $i_2(t)$  de la ecuación de la segunda malla

$$i_2(t) = \left[ L \frac{d[i_1(t) - i_2(t)]}{dt} + R i_1(t) - \frac{1}{C} \int i_2(t) dt \right] \frac{1}{3R}$$

Con la siguiente expresión como salida

$$V_o(t) = R i_2(t) + \frac{1}{C} \int i_2(t) dt$$

Error en estado estacionario

El error en estado estacionario se calcula mediante el siguiente límite

$$\begin{aligned} e(s) &= \lim_{s \rightarrow 0} V_o(s) \left[ 1 - \frac{V_o(s)}{V_e(s)} \right] = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{1}{s} \left[ \frac{CLR s^2 + (R^2 + L)s + R}{3CLR s^2 + (5CR^2 + L)s + 2R} \right] \\ &= \frac{R}{2R} = \frac{1}{2} \end{aligned}$$

Nota:

En este cálculo se debe considerar la entrada como d escalón unitario, es decir.

$$V_e(t) = 1 \text{ por lo tanto, } V_e(s) = \frac{1}{s}$$

Para determinar la estabilidad

$$3CLR^2 + (5CR^2 + L)s + 2R$$

$$\lambda_{1,2} = \frac{-b \pm \sqrt{b^2 - 4ac}}{2a}$$

$$a = 3CLR$$

$$b = 5CR^2 + L$$

$$c = 2R$$

$$\lambda_1 = -50490.842158574495$$

$$\lambda_2 = -85.13033229160837$$

Por lo tanto el sistema es estable dado que ambas raíces son negativas

Bs2 simplificada