

Examen de Sistemas Lineales 2

25 de julio del 2002

Ejercicio 1

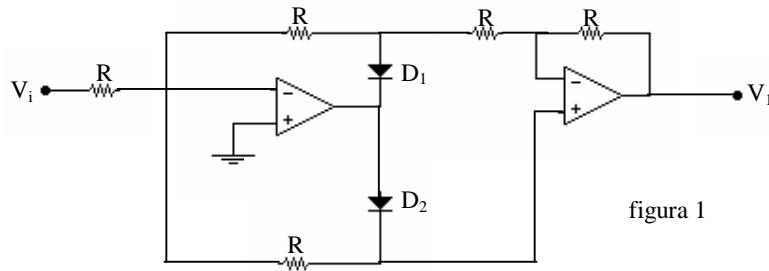


figura 1

- a) Verificar que el circuito de la figura 1 entrega a la salida el valor absoluto de la señal de entrada.
- b) Hallar la transferencia $H(s) = \frac{V_1(s)}{V_i(s)}$ del circuito de la figura 2.

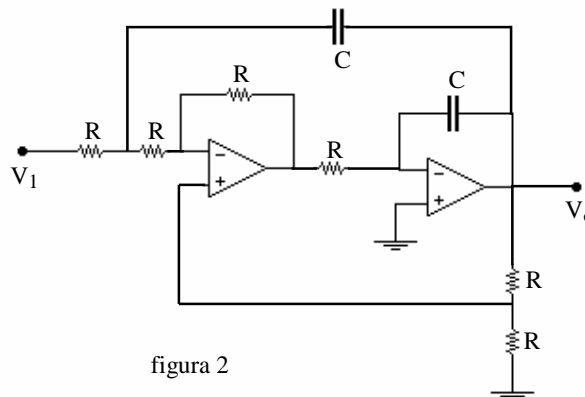


figura 2

- c) Considerando que $RC=1$,
- realizar los Diagramas de Bode de dicha transferencia.
 - mostrar que el Diagrama de módulo es monótono decreciente.
 - hallar la frecuencia para la cual el módulo de la transferencia vale -20db .
- d) Hallar la respuesta aproximada en régimen del circuito 2 si a su entrada se conecta la salida del circuito de la figura 1 y a la entrada de éste se inyecta una señal sinusoidal de pulsación 10 rad/s .

Nota: los operacionales son todos ideales.

Ejercicio 2

- a) Para el circuito de la figura 1, hallar el equivalente Thevenin.

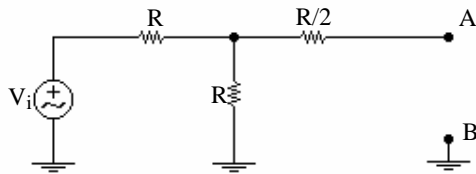


figura 1

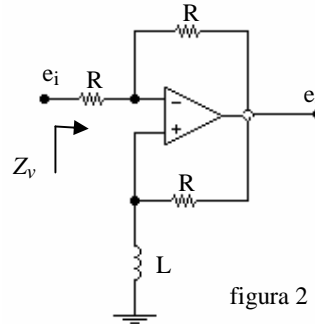


figura 2

- b) Hallar la transferencia $G(s) = \frac{e_o(s)}{e_i(s)}$ y la impedancia vista indicadas en la figura 2.
- c) Hallar la transferencia $H(s) = \frac{V_o(s)}{V_i(s)}$ del circuito de la figura 3.

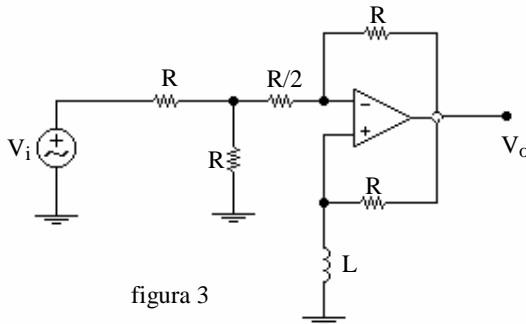


figura 3

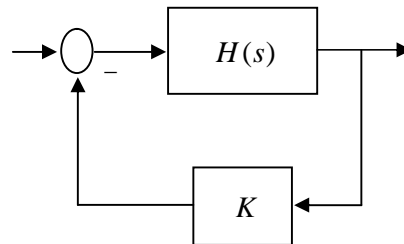


figura 4

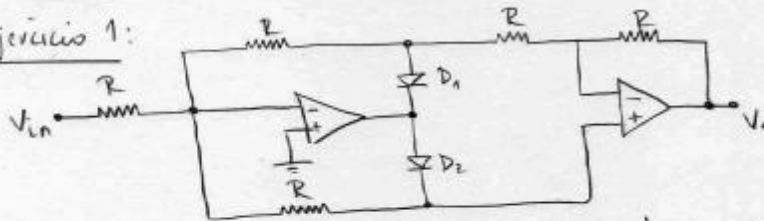
- d) Utilizando el Criterio de Nyquist, determinar los valores de K real para los cuales el siguiente sistema realimentado de la figura 4 es estable.

Nota: los operacionales son todos ideales.

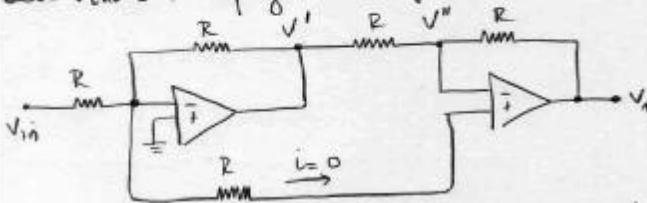
SISTEMAS LINEALES 2: JULIO 2002

①

Ejercicio 1:



Sea $V_{in} > 0$. Supongo D_1 ON y D_2 OFF. El circuito que resulta es:



Notar que la corriente por la rama inferior es nula debido al opocional. De los terminos restantes, la anterior se tiene que $V'' = 0$. Plantando las ecuaciones de nudo:

$$\frac{V_{in}}{R} = -\frac{V'}{R} \Rightarrow V_{in} = -V'$$

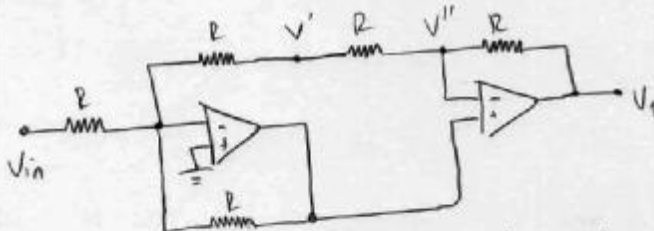
$$\frac{V'}{R} = -\frac{V_1}{R} \Rightarrow V' = -V_1 \Rightarrow \boxed{V_{in} = V_1 \text{ si } V_{in} > 0}$$

Verifiquemos el supuesto sobre los diodos:

$$\text{Para } D_1: i_{D1} = \frac{0 - V'}{R} + \frac{V'' - V'}{R} = -\frac{2V'}{R} = \frac{2V_{in}}{R} > 0$$

$$\text{Para } D_2: v_{D2} = V' - V'' = V' = -V_{in} < 0$$

Sea $V_{in} < 0$. Supongo D_1 OFF y D_2 ON. El circuito que resulta es:



Utilizando los terminos nintuales y planteando las ecuaciones de nudo se tiene:

$$\frac{V_{in}}{R} = -\frac{V'}{R} - \frac{V''}{R} \Rightarrow V_{in} = -(V' + V'')$$

$$-\frac{V'}{R} = \frac{V' - V''}{R} \Rightarrow 2V_1 = V_2$$

$$\frac{V' - V''}{R} = \frac{V'' - V_1}{R} \Rightarrow V' = 2V'' - V_1$$

Finalmente se tiene: $V_{in} = -3V'$, $-3V' = -V_1 \Rightarrow V_{in} = -V_1$ si $V_{in} < 0$ (2)

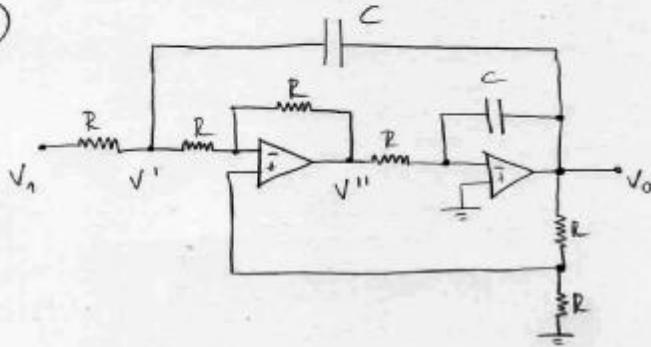
Verifiquemos el supuesto sobre los diodos:

Para D_1 : $v_{D1} = V' - V'' = -V' = \frac{V_{in}}{3} < 0$

Para D_2 : $i_{D2} = \frac{V'' - 0}{R} = -\frac{2}{3} \frac{V_{in}}{R} > 0$

Efectivamente observamos que es un rectificador de onda completa.

(b)



Del diagrama resistor a la salida se tiene que en la pta + del primer operacional la tensión es $\frac{V_0}{2}$.

Utilizando los teoremas de nodos y planteando los ecuaciones de nodos se tiene:

$$\frac{V_1 - V'}{R} = \frac{V' - \frac{V_{out}}{2}}{R} + (V' - V_0)Cs \Rightarrow V_1 = V'(2 + RCs) - V_0 \left(\frac{1 + 2RCs}{2} \right)$$

$$\frac{V' - \frac{V_0}{2}}{R} = \frac{V_0}{2} - V'' \Rightarrow V' = V_0 - V''$$

$$\frac{V''}{R} = -V_0 Cs \Rightarrow V' = V_0(1 + RCs)$$

$$\Rightarrow V_1 = V_0 \left[(1 + RCs)(2 + RCs) - \left(\frac{1 + 2RCs}{2} \right) \right] = \frac{V_0}{2} [4 + 6RCs + 2(RCs)^2 - 1 - 2RCs]$$

$$\Rightarrow H(s) = \frac{1}{(RC)^2} \frac{1}{s^2 + \frac{2}{RC}s + \frac{3}{2(RC)^2}}$$

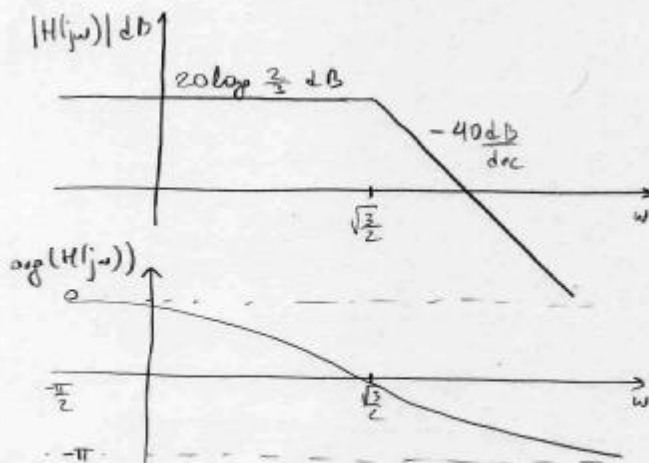
$$\omega_n = \sqrt{\frac{3}{2}} \cdot \frac{1}{RC}$$

$$\zeta = \sqrt{\frac{2}{3}}$$

(c) (i) $RC = 1 \Rightarrow H(j\omega) = \frac{1}{(j\omega)^2 + 2j\omega + \frac{3}{2}}$

Para $\omega \ll \sqrt{\frac{3}{2}} \Rightarrow H(j\omega) \approx \frac{2}{3} \Rightarrow \begin{cases} |H(j\omega)| = 20 \log \frac{2}{3} \text{ dB} \\ \arg(H(j\omega)) \approx 0 \end{cases}$

Para $\omega \gg \sqrt{\frac{3}{2}} \Rightarrow H(j\omega) \approx -\frac{1}{\omega^2} \Rightarrow \begin{cases} |H(j\omega)| = -40 \log \omega \text{ dB} \\ \arg(H(j\omega)) = -\pi \end{cases}$



$$H(j\sqrt{\frac{3}{2}}) = \frac{-j}{\sqrt{6}}$$

$$\Rightarrow |H(j\sqrt{\frac{3}{2}})| = -10 \log 6 \text{ dB}$$

$$\arg(H(j\sqrt{\frac{3}{2}})) = -\frac{\pi}{2}$$

(ii) Estudiamos el aumento/decremento de $|H(jw)|^2 = \frac{1}{(\frac{3}{2} - w^2)^2 + 4w^2}$

Por lo visto en el Bode bastará con ver que no presenta un máximo para afirmar que es monótono decreciente. Demóstrase equivalente a ver si $h(w) = (\frac{3}{2} - w^2)^2 + 4w^2$ tiene o no un mínimo. $\frac{dh(w)}{dw} = -4w(\frac{3}{2} - w^2) + 8w$ que no se anula para w positivos.

Por lo tanto efectivamente este sistema de segundo orden no presenta sobrerresonancia que monótono decreciente en módulos.

Otra forma: consistirá en recordar que para estos sistemas de segundo orden no hay sobrerresonancia si el amortiguamiento es tal que $\gamma > \frac{1}{\sqrt{2}}$. Esto se verifica en nuestro caso y por lo tanto es monótono decreciente.

(iii) Si $|H(jw_0)| = -20 \text{ dB} \Rightarrow |H(jw_0)|^2 = \frac{1}{100} = \frac{1}{(\frac{3}{2} - w_0^2)^2 + 4w_0^2}$

$$\Rightarrow w_0^4 + w_0^2 - \frac{391}{4} = 0 \Rightarrow w_0 \approx 3.07 \text{ rad/s}$$

④ $V_{in}(t) = \hat{V} \sin(10t)$

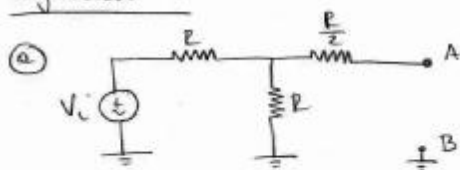
A la salida del rectificador tengo una señal periódica de pulsación $20 \text{ rad/s} = \frac{2\pi}{T}$

Por lo visto antes, el filtro pasabajos solo dejará pasar su valor de antena con una ganancia de $\frac{2}{3}$.

Notando que el valor medio de la señal rectificada es $\frac{2\hat{V}}{\pi} \Rightarrow V_0(t) \approx \frac{4V}{3\pi}$

Ejercicio 2:

(4)

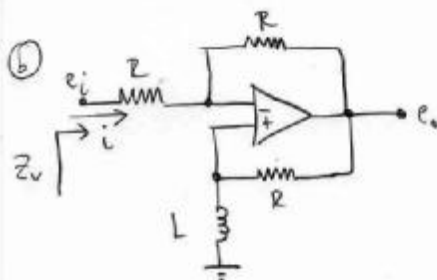
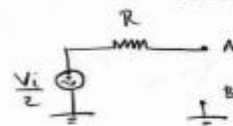


Para el cálculo de Z_{AB} se anula V_i y se mide Z_{AB} que resulta $Z_{AB} = \frac{R}{2} + R \parallel R = R$

$$\Rightarrow \boxed{Z_{AB} = R}$$

V_{AB} se obtiene también fácilmente del divisor resistivo $\Rightarrow \boxed{V_{AB} = \frac{V_i}{2}}$

El equivalente visto entre A y B resulta:



De la tierra virtual y el divisor obtiene que

$$e_+ = e_- = \frac{Ls}{R+Ls} e_o$$

Plantando el nudo de entrada:

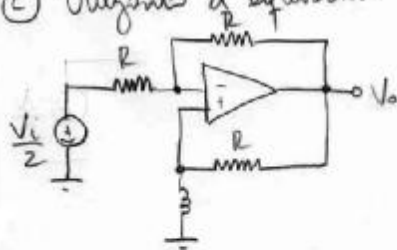
$$\frac{e_i - e_+}{R} = \frac{e_+ - e_o}{R} \Rightarrow e_i = 2e_+ - e_o$$

$$\Rightarrow e_i = e_o \left(\frac{2Ls - R - Ls}{R + Ls} \right) \Rightarrow \boxed{G(s) = \frac{e_o}{e_i} = -\frac{(R + Ls)}{R - Ls}}$$

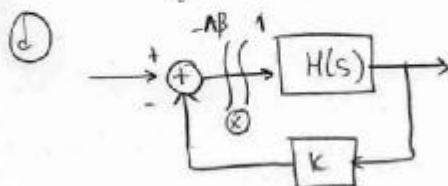
Para la impedancia vista: $R_i = e_i - e_+ = e_i - \frac{e_i + e_o}{2} = \frac{e_i - e_o}{2} = \frac{e_i}{2} (1 - H(s))$

$$\Rightarrow Z_v = \frac{e_i}{i} = \frac{2R}{1 - H(s)} = \frac{2R(R - Ls)}{2R} \Rightarrow \boxed{Z_v = R - Ls}$$

(c) Utilizando el equivalente Thevenin queda:



$$\Rightarrow \boxed{H(s) = \frac{V_o}{V_i} = -\frac{1}{2} \frac{R + Ls}{R - Ls}}$$



Abriendo el lazo en (x) e inyectando una señal unitaria se tiene que: $-AB(s) = -Y(s)H(s)$

(5)

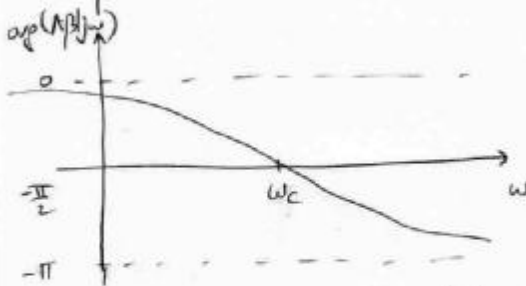
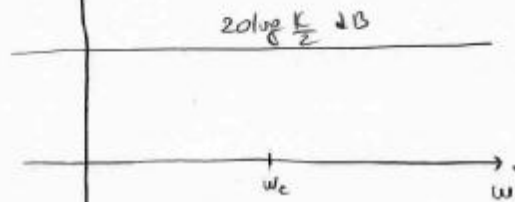
Realizamos los Diagramas de Bode asintóticos de $AP(j\omega) = K H(j\omega)$

Sea $\omega_c = \frac{R}{L} \Rightarrow AP(j\omega) = \frac{K}{2} \frac{j\omega + \omega_c}{j\omega - \omega_c}$

Para $\omega \ll \omega_c \Rightarrow AP(j\omega) \approx -\frac{K}{2} \Rightarrow \begin{cases} |AP(j\omega)| = 20 \log \frac{K}{2} \text{ dB} \\ \arg(AP(j\omega)) \approx -\pi \end{cases}$

Para $\omega \gg \omega_c \Rightarrow AP(j\omega) \approx \frac{K}{2} \Rightarrow \begin{cases} |AP(j\omega)| = 20 \log \frac{K}{2} \text{ dB} \\ \arg(AP(j\omega)) \approx 0 \end{cases}$

$|AP(j\omega)| \text{ dB}$

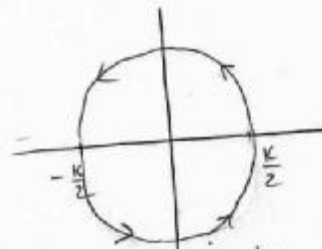


$$AP(j\omega_c) = \frac{K}{2} \frac{j+1}{j-1}$$

$$\Rightarrow |AP(j\omega_c)| = 20 \log \frac{K}{2} \text{ dB}$$

$$\arg(AP(j\omega_c)) = -\frac{\pi}{2}$$

Realizamos el Diagrama de Nyquist y reconocemos cuantos vueltas da alrededor de -1.



Para la curva ω elegimos $P=1$ ya que el polo es real y positivo.

De 1 a 2 uso la información del Bode

De 2 a 3 a medida que $\frac{K}{2}$

El resto simétrico respecto al eje real.

Vemos del Nyquist que si $-\frac{K}{2} < -1$, se da una vuelta entera alrededor del -1

$$\Rightarrow N = Z - P = -1 \Rightarrow Z = 0 \text{ y el sistema es estable}$$

\Rightarrow Si $K > 2$ es ESTABLE