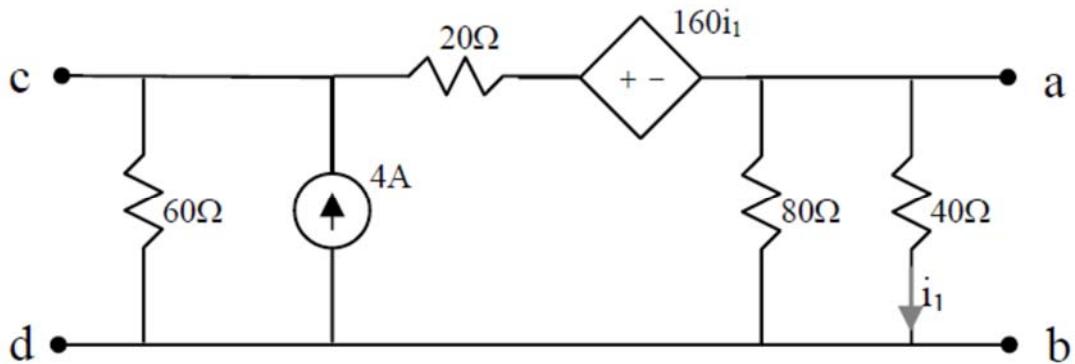
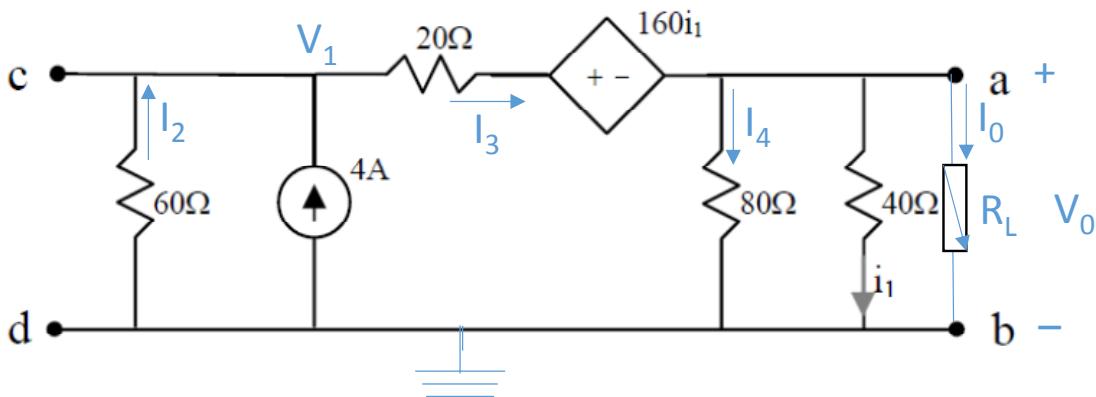


1. (2/12 puntos) Dado el circuito de la figura obtener el equivalente de Thevenin entre a y b y entre c y d.



Veamos entre a y b aplicando la ecuación característica  $V_0 = V_{Th} - R_{eq}I_0$



$$1) \quad I_2 + 4 = I_3$$

$$\frac{-V_1}{60} + 4 = \frac{V_1 - 160i_1 - V_0}{120}$$

$$-V_1 + 60 \cdot 4 = 3 \cdot (V_1 - 160 \cdot V_0 / 40 - V_0); \quad 240 = 4V_1 - 15V_0$$

$$2) \quad I_3 = I_4 + I_1 + I_0$$

$$\frac{V_1 - 160i_1 - V_0}{20} = \frac{V_0}{80} + \frac{V_0}{40} + I_0$$

$$4 \cdot \left( V_1 - 160 \frac{V_0}{40} - V_0 \right) = V_0 + 2V_0 + 80I_0$$

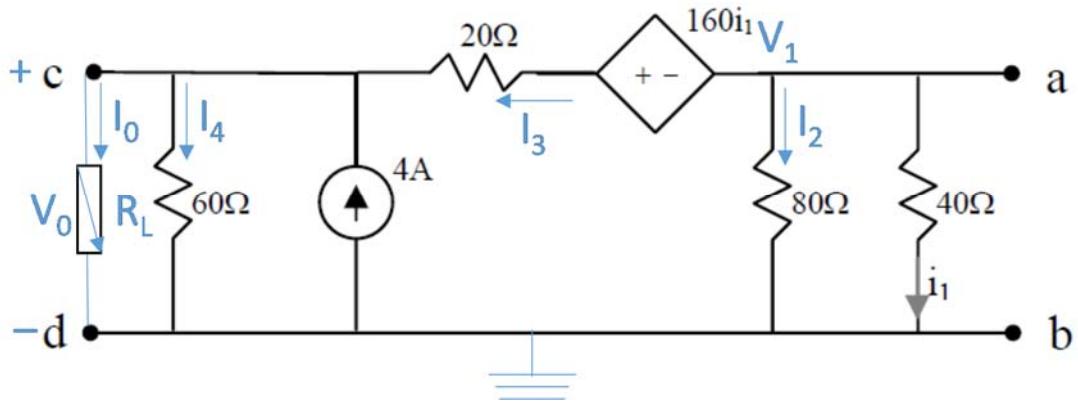
$$4V_1 - 20V_0 = 3V_0 + 80I_0$$

$$240 + 15V_0 = 23V_0 + 80I_0$$

$$V_0 = \frac{1}{8}(240 - 80I_0) \quad V_{Th} = 30 \text{ V}; \quad R_{eq} = 10\Omega$$

Veamos entre c y d aplicando de nuevo la ecuación característica.

$$V_0 = V_{Th} - R_{eq}I_0$$



$$1) \quad i_1 + i_2 + i_3 = 0$$

$$\frac{V_1}{40} + \frac{V_1}{80} + \frac{V_1 + 160i_1 - V_0}{20} = 0$$

$$2V_1 + V_1 + 4 \cdot \left( V_1 + 160 \frac{V_1}{40} - V_0 \right) = 0$$

$$3V_1 + 4V_1 + 16V_1 - 4V_0 = 0$$

$$23V_1 - 4V_0 = 0$$

$$2) \quad 4 + i_3 = i_4 + i_0$$

$$4 + \frac{V_1 + 160i_1 - V_0}{20} = \frac{V_0}{60} + i_0$$

$$60 \cdot 4 + 3 \cdot \left( V_1 + 160 \frac{V_0}{40} - V_0 \right) = V_0 + 60i_0$$

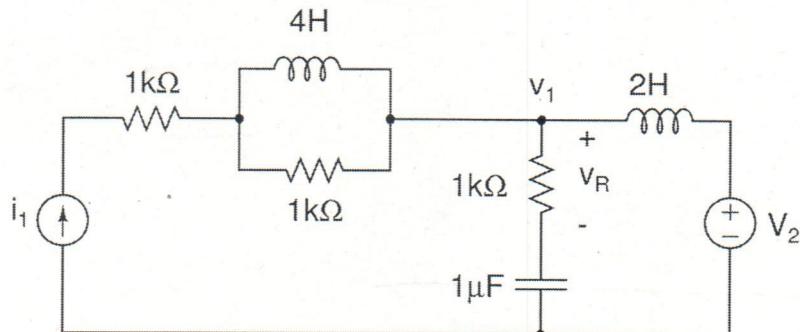
$$240 + 15V_1 - 3V_0 = V_0 + 60i_0$$

$$240 - 60i_0 + 15 \frac{4V_0}{23} = 4V_0$$

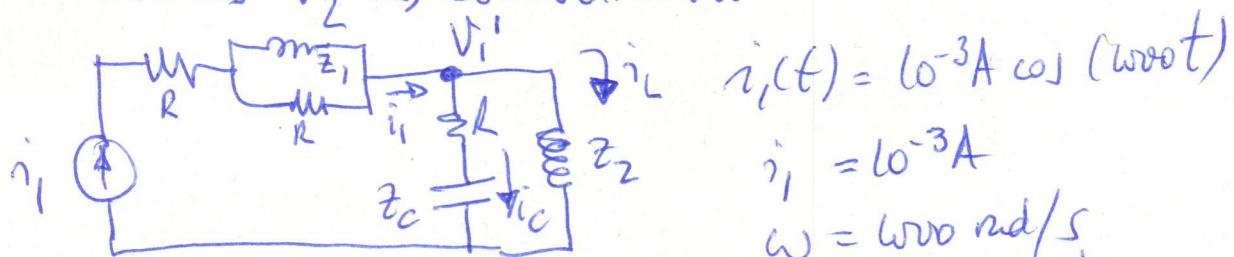
$$V_0 = \frac{1}{1.39} (240 - 60i_0) \quad V_{Th} = 172.5 \text{ V}; \quad R_{eq} = 43.125 \Omega$$

2.- (2/12 puntos) Las fuentes del circuito de la figura toman los siguientes valores:  $i_1(t) = 1mA \cos(1000t)$  y  $V_2 = 10V$

- Calcular la dependencia temporal de la tensión  $v_1$ .
- ¿Cuál es la caída de tensión  $v_R$ ?



- Aplicamos superposición por fuente de DC y AC
- Anulamos  $V_2 \rightarrow$  cortocircuito

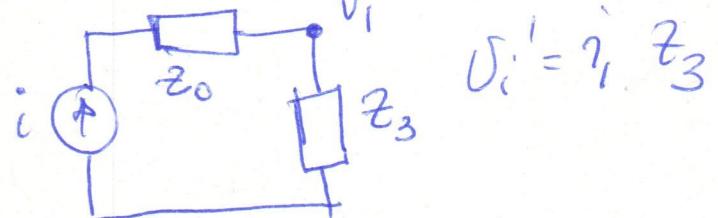


$$i_1(t) = 10^{-3}A \cos(\omega t)$$

$$i_1 = 10^{-3}A$$

$$\omega = 1000 \text{ rad/s}$$

Asociando impedancias



$$Z_3 = (Z_c + R) \parallel Z_L = \frac{(Z_c + R) Z_L}{Z_c + R + Z_L} \Rightarrow V_1' = \frac{(Z_c + R) Z_L}{Z_c + R + Z_L} i_1$$

$$Z_c = \frac{1}{j 10^3 10^{-6}} = -10^3 j \Omega; \quad Z_L = j \omega L = 2 \times 10^3 j \Omega; \quad R = 10^3 \Omega$$

$$V_1' = \frac{(-10^3 j + 10^3) 2 \times 10^3 j}{-10^3 j + 10^3 + 2 \times 10^3 j} \times 10^{-3} = \frac{(1-j)^2 j}{1+j} = \frac{(1+j)^2}{1+j} = 2V$$

$$|V_1'| = 2V \rightarrow |V_1'(t)| = 2V \cos(1000t)$$

$$(\varphi_1') = 0 \text{ rad}$$

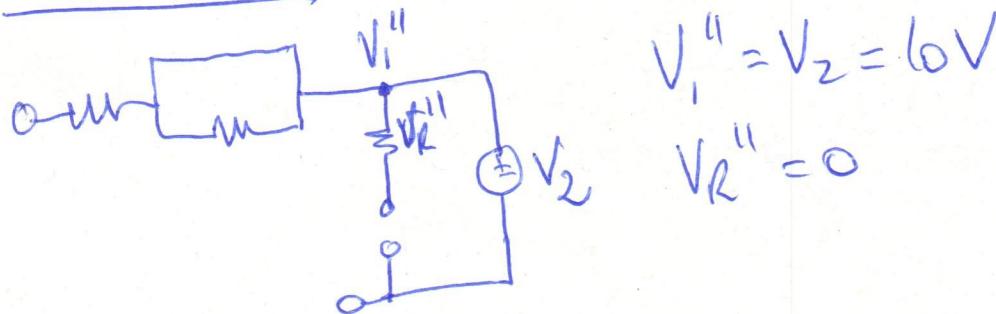
$$U_R' = i_C R \Rightarrow i_C = \frac{U_1'}{R + Z_C} \Rightarrow U_R' = \frac{U_1'}{R + Z_C} R$$

$$\boxed{U_R' = \frac{2}{10^3 - 10^3 j} \cdot 10^3 = \frac{2}{1-j} = \frac{2(1+j)}{2} = \boxed{1+j}} \quad |U_R'| = \sqrt{2}$$

$$\varphi_R' = \frac{\pi}{4}$$

$$\boxed{|U_R' = \sqrt{2} \sqrt{\cos(1000t + \frac{\pi}{4})}|}$$

Asumimos  $i_1 \Rightarrow i_1 = c. \text{ abierto}; c = c. \text{ abierto}; L = \text{ corto}$



Por lo tanto

$$\boxed{U_1 = 10V + 2V \cos(1000t)}$$

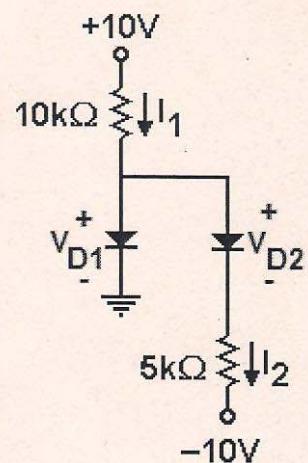
$$\boxed{U_R = \sqrt{2}V \cos(1000t + \frac{\pi}{4})}$$

3. (2/12 puntos) Suponiendo que los diodos del circuito se comportan según el modelo lineal más simple (cortocircuito/circuito abierto para el estado de conducción/no conducción)

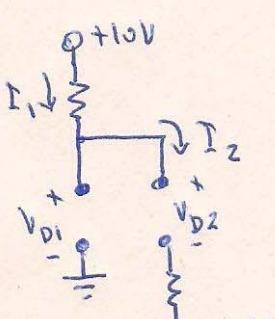
a) Dibujar los cuatro circuitos que resultan de sustituir los diodos por sus correspondientes modelos lineales en las cuatro situaciones siguientes: 1) no conduce ningún diodo; 2) conducen los dos; 3) conduce D1 y no conduce D2; 4) conduce D2 y no conduce D1

b) Determinar  $I_1$  e  $I_2$ , así como  $V_{D1}$  y  $V_{D2}$  para los cuatro circuitos anteriores

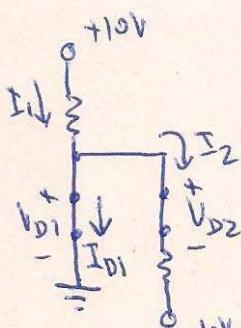
c) Justificar en cada caso si los resultados obtenidos son compatibles, o no, con los modelos usados para los diodos.



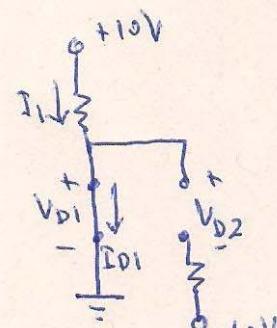
a)



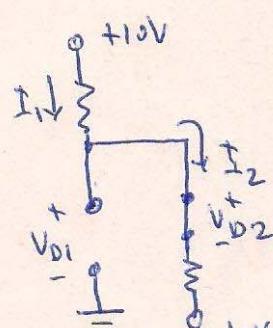
①



②



③



④

b)

$$I_1 = 0$$

$$I_1 = \frac{10-0}{10k} = 1mA$$

$$I_1 = 1mA$$

$$I_1 = I_2 = \frac{10 - (-10)}{15k} = 1'33mA$$

$$I_2 = 0$$

$$I_2 = \frac{0 - (-10)}{5k} = 2mA$$

$$I_2 = 0$$

$$V_{D1} = 10 - 10k \cdot I_1 - 0 =$$

$$V_{D1} = 10V$$

$$V_{D1} = 0$$

$$V_{D1} = 0$$

$$= -3'3V$$

$$V_{D2} = 20V$$

$$V_{D2} = 0$$

$$V_{D2} = 10V$$

$$V_{D2} = 0$$

c)

Diodo en conducción  $\rightarrow I_D \geq 0$  || Diodo en no conducción  $\rightarrow V_D \leq 0$   
 $(V_D = 0)$   $(I_D = 0)$

①

$V_{D1} = 10V \not\leq 0 \rightarrow \text{incomp.}$  { Incompatible  
 $V_{D2} = 20V \not\leq 0 \rightarrow \text{incomp.}$  { Incompatible

②

$I_{D1} = I_1 - I_2 = -1mA \not\geq 0 \rightarrow \text{incomp.}$  { Incompatible  
 $I_{D2} = 2mA \geq 0 \rightarrow \text{compr.}$

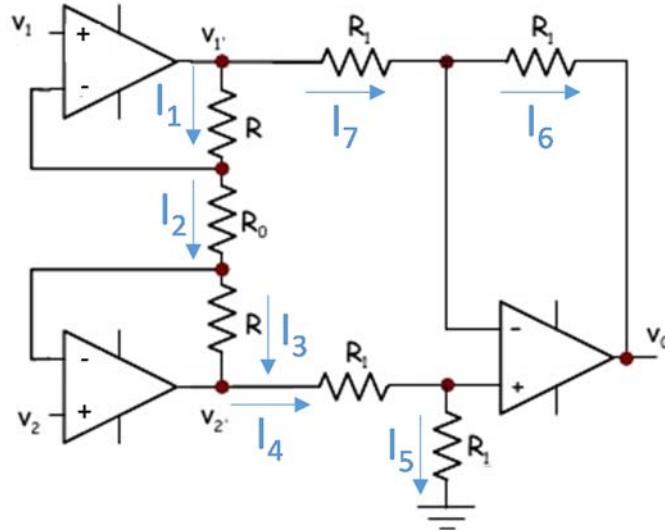
③

$I_{D1} = I_1 = 1mA \geq 0 \rightarrow \text{compr.}$  { Incompatible  
 $V_{D2} = 10V \not\leq 0 \rightarrow \text{incomp.}$

④

$V_{D1} = -3'3V \leq 0 \rightarrow \text{compr.}$  { Compatible  
 $I_{D2} = 1'33mA \geq 0 \rightarrow \text{compr.}$

4. (2/12 puntos) Determina el valor de  $V_0$  en el siguiente circuito.



Si los amplificadores operacionales son ideales se cumple que  $I^+ = I^- = 0$ , por tanto:

$$I_4 = I_5$$

$$\frac{V_{2'} - V^+}{R_1} = \frac{V^+}{R_1}; \quad V^+ = V_{2'}/2$$

Como todos los amplificadores operacionales tienen realimentación negativa podemos trabajar en la región lineal y podemos aplicar cortocircuito virtual  $V^+ = V^-$

$$I_7 = I_6$$

$$\frac{V_{1'} - V^-}{R_1} = \frac{V^- - V_0}{R_1}$$

$$V_0 = 2V^- - V_{1'} = V_{2'} - V_{1'}$$

$$I_1 = I_2$$

$$\frac{V_{1'} - V_1}{R} = \frac{V_1 - V_2}{R_0}; \quad V_{1'} = V_1 + \frac{R}{R_0}(V_1 - V_2)$$

$$I_2 = I_3$$

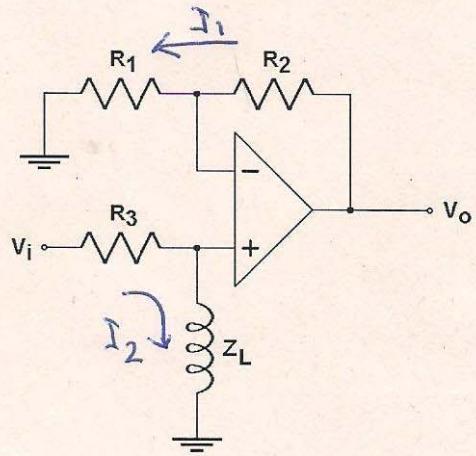
$$\frac{V_1 - V_2}{R_0} = \frac{V_2 - V_{2'}}{R}; \quad V_{2'} = V_2 - \frac{R}{R_0}(V_1 - V_2)$$

$$V_0 = V_{2'} - V_{1'} = V_2 - \frac{R}{R_0}(V_1 - V_2) - V_1 - \frac{R}{R_0}(V_1 - V_2)$$

$$V_0 = V_2 - \frac{2R}{R_0}(V_1 - V_2) - V_1 = \left(1 + \frac{2R}{R_0}\right)(V_2 - V_1)$$

5. (2/12 puntos) Para el filtro de la figura:

- Determinar la expresión de la ganancia de tensión ( $V_o/V_i$ ) , su módulo y su fase en función de la frecuencia.
- Hallar los valores límite del módulo de la ganancia y de su fase cuando la frecuencia tiende a cero y a infinito.
- Suponiendo los siguientes valores:  $R_1=1\Omega$ ,  $R_2=100\Omega$ ,  $R_3=10\Omega$  y  $L=1mH$ , dibujar el diagrama de Bode del módulo.



a)

$$I_2 = \frac{V_i - V_+}{R_3} = \frac{V_+}{Z_L} \rightarrow V_+ = \frac{Z_L}{R_3 + Z_L} V_i = V$$

$$I_1 = \frac{V_o - V_-}{R_2} = \frac{V_-}{R_1} \rightarrow V_o = \frac{R_1 + R_2}{R_1} V_-$$

$$\left. \begin{array}{l} V_o = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \frac{Z_L}{R_3 + Z_L} V_i \\ \end{array} \right\}$$

$$\boxed{A_v = \frac{V_o}{V_i} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \cdot \frac{j\omega L}{R_3 + j\omega L} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \cdot \frac{j\omega L / R_3}{1 + j\omega L / R_3} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \cdot \frac{j \frac{2\pi f L}{R_3}}{1 + j \frac{2\pi f L}{R_3}}}$$

$$|A_v| = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \cdot \frac{2\pi f L / R_3}{\sqrt{1 + (2\pi f L / R_3)^2}}$$

$$\boxed{\varphi(A_v) = \frac{\pi}{2} - 2 \operatorname{arctg} \left( \frac{2\pi f L}{R_3} \right)}$$

b)

$$\lim_{f \rightarrow 0} |A_v| = 0$$

$$\lim_{f \rightarrow 0} \varphi(A_v) = \frac{\pi}{2} \text{ rad}$$

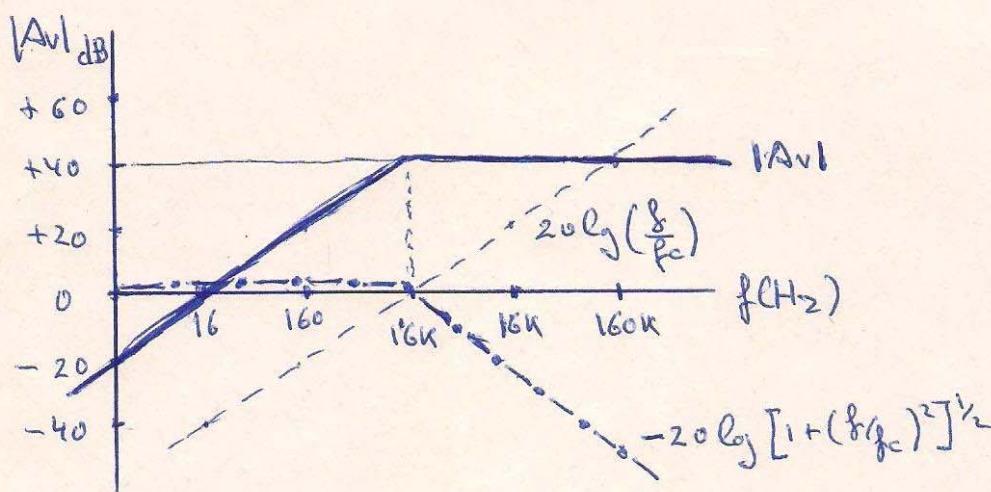
$$\lim_{f \rightarrow \infty} |A_v| = \frac{R_1 + R_2}{R_1}$$

$$\lim_{f \rightarrow \infty} \varphi(A_v) = \frac{\pi}{2} - \frac{\pi}{2} = 0$$

c)

$$\frac{R_3}{2\pi L} \equiv f_c \approx 1'6 \text{ kHz} \quad ; \quad \frac{R_1 + R_2}{R_1} = 101 \equiv K$$

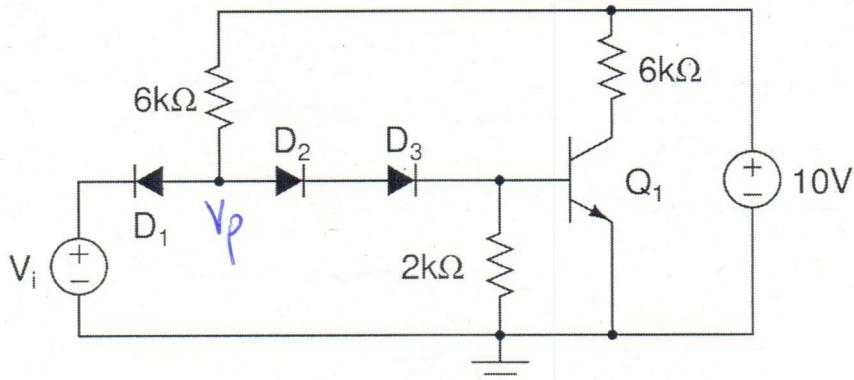
$$|A_v|_{dB} = 20 \lg K + 20 \lg \left( \frac{f}{f_c} \right) - 20 \lg \left[ 1 + \left( \frac{f}{f_c} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}}$$



6.- (2/12 puntos) Calcular la tensión  $V_{CE}$  en el transistor  $Q_1$ , cuando

- a)  $V_i = 0.2V$
- b)  $V_i = 10V$

Datos:  $V_T = 0.6V$ , tanto para los diodos como para la unión base-emisor;  $\beta = 20$ ;  $V_{CE, \text{sat}} = 0.2V$

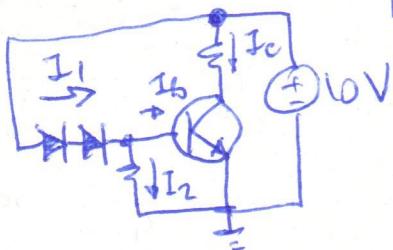


a) Si  $V_i = 0.2V$   $D_1$  conduce, pues  $V_p$  será mayor ( $0.2 + 0.6 = 0.8V$ )

Por tanto,  $V_p = 0.2 + V_{BE1} = 0.2 + 0.6 = 0.8V$  que es suficiente para que  $D_2$ ,  $D_3$  y  $Q_1$  conduzcan, ya que necesitarían  $V_p > 0.6 \times 3 = 1.8V$ , por lo tanto

$Q_1$  está en corte y  $\boxed{V_{CE} = 10V}$

b) Si  $V_i = 10V$   $D_1$  estará en corte, mientras que  $D_2$  y  $D_3$  lo harán pues tenemos la fuente de 6V.



Suponemos que  $Q_1$  está en saturación  
 $\Rightarrow V_{CE} = 0.2V$ ; tenemos que cumplir que  $I_C < \beta I_B$ .

$$\text{Algun } V_p = 0.6 \times 3 = 1.8V$$

$$I_1 = \frac{6 - V_p}{6k\Omega} = 1.37 \mu A \quad ; \quad I_2 = \frac{V_{BE1}}{2k\Omega} = 0.3 \mu A$$

$$I_B = I_1 - I_2 \Rightarrow \boxed{I_B = 1.07 \mu A}$$

Por otra parte, en la malla de colector

$$I_C = \frac{10 - V_{CE}}{6k} = 1.63 \mu A < 20 \times I_B = 21.4 \mu A$$

Por lo que la hipótesis es correcta, y por tanto

$$\boxed{V_{CE} = 0.2 V}$$