

ELECTRÓNICA BÁSICA
Primer Parcial. CURSO 05/06

RESUELTO

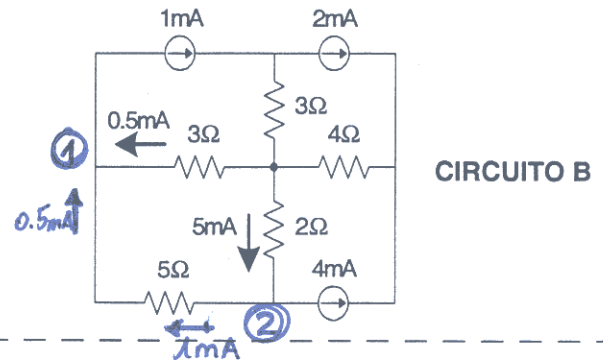
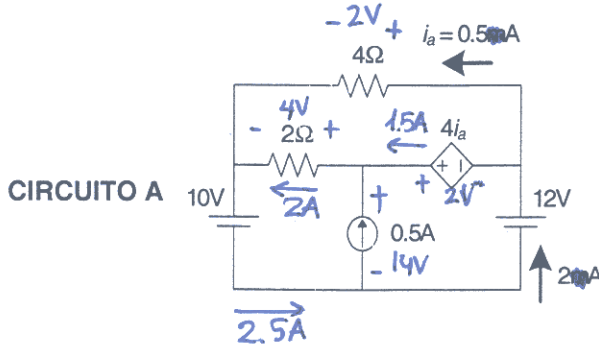
NOMBRE Y APELLIDOS _____ GRUPO _____

C.1 (1p)	C.2 (1p)	P.1 (2p)	P.2 (2p)	P.3 (2p)	P.4 (2p)	
RRF	AAJ	RRF	AAJ	RRF	AAJ	

CUESTIÓN 1

Alguien ha analizado los circuitos de la figura y ha determinado los valores de algunas de las corrientes. ¿Ha analizado esa persona correctamente los circuitos o se ha equivocado?

Sugerencia: NO RESUELVA LOS CIRCUITOS. Simplemente verifique si se cumplen correctamente las leyes de Kirchhoff y justifique por qué los resultados mostrados son o no correctos.

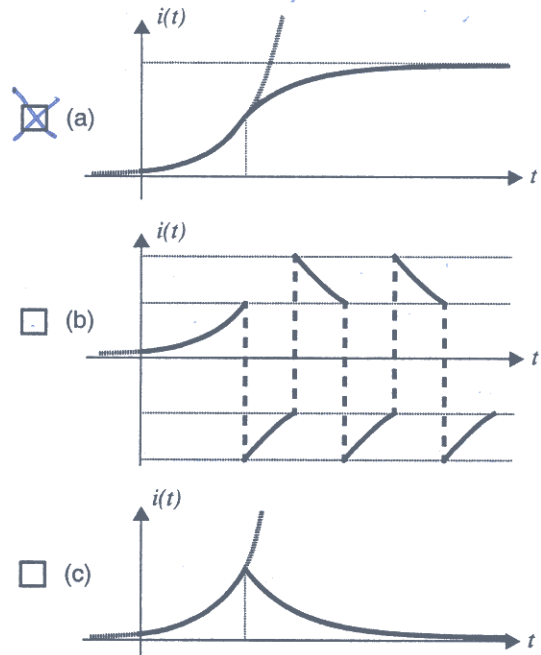
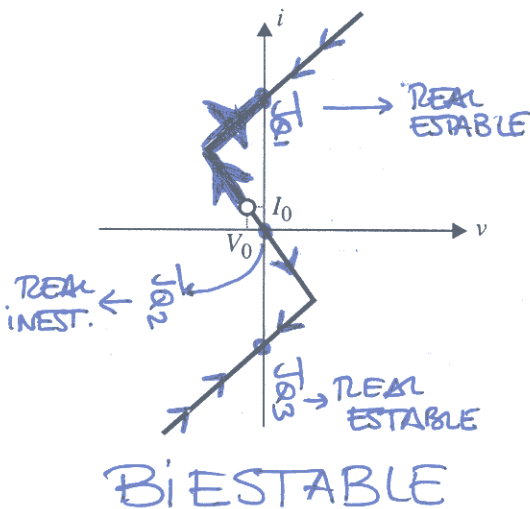


Se cumplen correctamente KCL en los nudos y KVL en las mallas. Resultados correctos 😊

Los resultados no son correctos. 😞
Al aplicar KCL al nudo ① la corriente de la rama con 5Ω debería ser 0.5mA. Al aplicar KCL a ②, debería ser 1mA.

CUESTIÓN 2

Suponga que un resistor no-lineal con la característica de la figura se conecta a una bobina por la que circula inicialmente ($t = 0$) una corriente I_0 . Observando la característica del resistor, indique qué forma de onda se obtendría para $i(t)$:



Justifique su respuesta sin superar este espacio

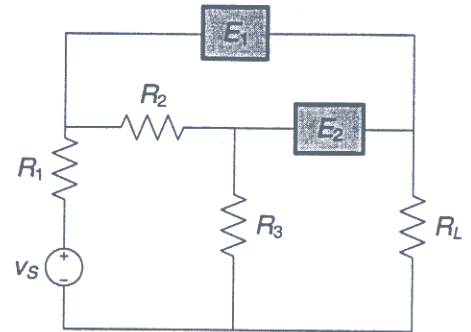
- (a) CORRECTO: $i(t)$ está gobernada por un comportamiento inestable y después tiende de forma estable a un valor mayor.
- (b) INCORRECTO: esa forma de onda sería propia de un estable (si se hubiera conectado el resistor no-lineal a un condensador).

(c) INCORRECTO: No se puede seguir un comportamiento inestable alejándose de $I_{00} = 0$ y desear tener establemente a es

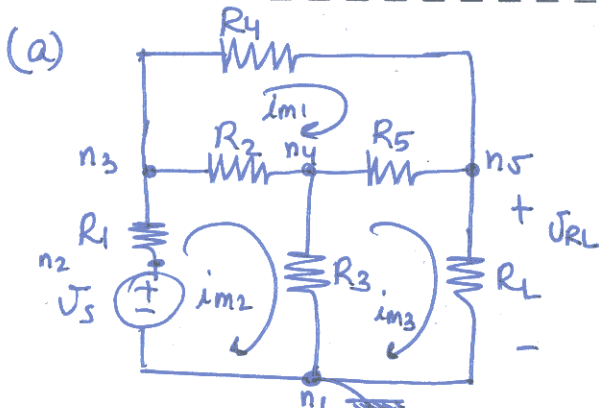
PROBLEMA 1

La figura muestra un circuito resistivo en el que los elementos E_1 y E_2 aun no se han especificado. Discuta qué tipo de análisis, de nudos o de mallas, le permite más fácilmente:

- (a) Determinar la tensión entre los terminales de R_L si E_1 es un resistor R_4 y E_2 es un resistor R_5 .
- (b) Determinar la corriente a través de R_L si E_1 es un resistor R_4 y E_2 es una fuente independiente de corriente i_s .



Escriba un conjunto soluble de ecuaciones en función de las tensiones de los nudos o en función de las intensidades de las mallas que le permita obtener las variables anteriores. No resuelva las ecuaciones.



La complejidad va a ser relativamente similar.

~~3 mallas y directamente compatible~~
~~nudos~~

Si aplico análisis de mallas:
 - 3 mallas
 • Directamente compatible
 • Matriz a invertir 3x3

Si aplico análisis de nudos:
 • 5 nudos
 • Requiere pasar Thévenin a Norton (pierdo un nudo)
 • Matriz a invertir 3x3

$$\begin{bmatrix} R_2+R_4+R_5 & -R_2 & -R_5 \\ -R_2 & R_1+R_2+R_3 & -R_3 \\ -R_5 & -R_3 & R_3+R_5+R_L \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{m1} \\ i_{m2} \\ i_{m3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ V_S \\ 0 \end{bmatrix}$$

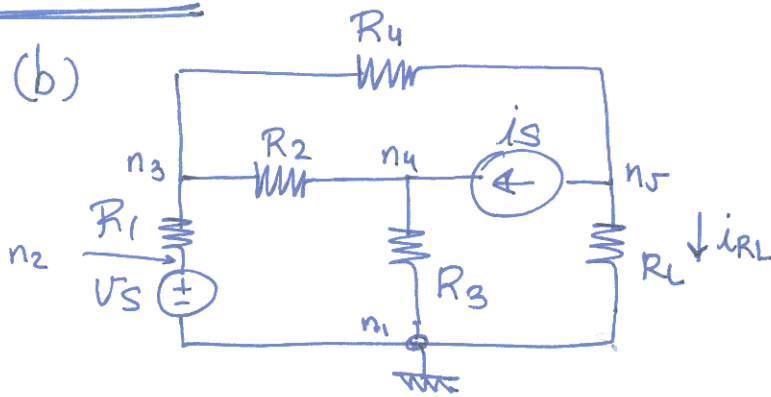
Junto con $V_{RL} = R_L i_{m3}$

$$\begin{bmatrix} G_1+G_2+G_4 & -G_2 & -G_4 \\ -G_2 & G_2+G_3+G_5 & -G_5 \\ -G_4 & -G_5 & G_4+G_5+G_L \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{n3} \\ V_{n4} \\ V_{n5} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} G_1 V_S \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$V_{RL} = V_{n5}$

PROBLEMA 1

(b)



Resulta más sencilla aplicar análisis de nudos

Si aplico análisis de mallas:

- 3 mallas
- No es directamente compatible por la CS. Requiere introducir una resistencia que posibilite el paso de Norton a Thévenin.
- Matriz a invertir 3x3 y después aproximar $R \rightarrow \infty$

Si aplico análisis de nudos:

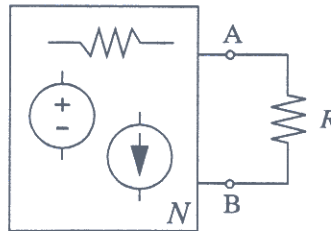
- 5 nudos
- Requiere paso de Thévenin a Norton (pierdo un nudo)
- La CS no presenta problema
- Matriz a invertir 3x3.

$$\begin{bmatrix} G_1 + G_2 + G_4 & -G_2 & -G_4 \\ -G_2 & G_2 + G_3 & 0 \\ -G_4 & 0 & G_4 + G_L \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{n3} \\ V_{n4} \\ V_{n5} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} G_1 V_S \\ i_S \\ -i_S \end{bmatrix}$$

junto con $i_{RL} = \frac{V_{n5}}{R_L}$

PROBLEMA 2

Considere el circuito de la figura, constituido por una red resistiva lineal N que puede contener resistores y fuentes independientes de tensión y de intensidad, conectada a través de los terminales A y B a un resistor de resistencia R .



- (a) Determine la relación que debe cumplir R con la red resistiva N para que la potencia que se le suministre a la resistencia R sea máxima. Calcule el valor de dicha potencia.

Representando la red resistiva N mediante su equivalente Thévenin:

$$P_R = \frac{V^2}{R} = \frac{1}{R} \left(\frac{R}{R_{TH} + R} \cdot V_{TH} \right)^2 = \frac{R}{(R_{TH} + R)^2} \cdot V_{TH}^2$$

Para que la potencia en R sea máxima y determinar la relación que debe cumplir R :

$$\frac{dP_R}{dR} = 0 \Rightarrow \text{relación para } R \text{ (} R = R_x \text{)} \Rightarrow \text{sustituir la relación y comprobar } \left. \frac{d^2 P_R}{dR^2} \right|_{R=R_x} < 0$$

$$\frac{dP_R}{dR} = 0 \Rightarrow V_{TH}^2 \cdot \frac{(R_{TH} + R)^2 - 2R(R_{TH} + R)}{(R_{TH} + R)^4} = 0$$

$$\Rightarrow R_{TH}^2 + 2R_{TH}R - 2R_{TH}R - 2R^2 = 0 \Rightarrow \boxed{R_{TH}^2 = R^2}$$

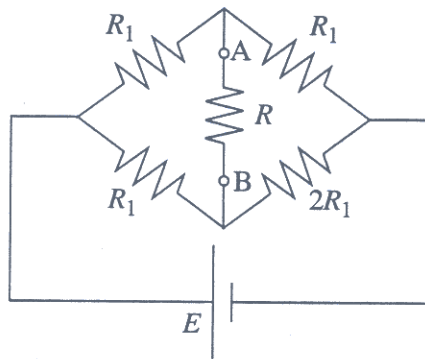
$$\text{Asumiendo } R_{TH} > 0 \text{ y } R > 0 \Rightarrow \boxed{R = R_{TH}} \text{ para potencia en } R \text{ máxima (o mínima)}$$

$$\left. \frac{d^2 P_R}{dR^2} \right|_{R=R_{TH}} = V_{TH}^2 \frac{d}{dR} \left[\frac{R_{TH}^2 - R^2}{(R_{TH} + R)^4} \right]_{R=R_{TH}} = V_{TH}^2 \left[\frac{-2R(R_{TH} + R)^4 - (R_{TH}^2 - R^2)4(R_{TH} + R)^3}{(R_{TH} + R)^8} \right]_{R=R_{TH}} < 0$$

$$\text{Si } R = R_{TH} \Rightarrow \boxed{P_R = \frac{R_{TH}}{(R_{TH} + R_{TH})^2} \cdot V_{TH}^2 = \frac{V_{TH}^2}{4R_{TH}}}$$

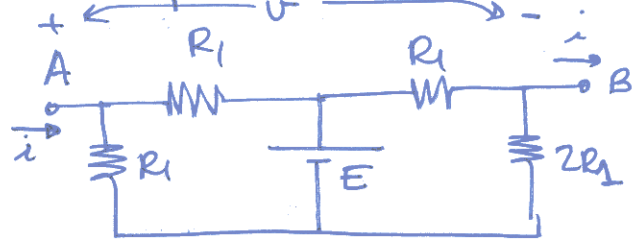
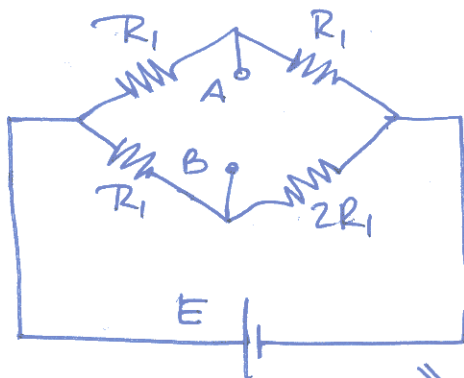
- (b) Empleando el resultado del apartado anterior, determine en el circuito de la figura el valor de la resistencia R que, conectada entre los terminales A y B, hace que la potencia que se le transfiera sea máxima. Calcule el valor de dicha potencia.

Sugerencia: Determine previamente el equivalente con menor número de elementos posibles visto desde los terminales A y B.

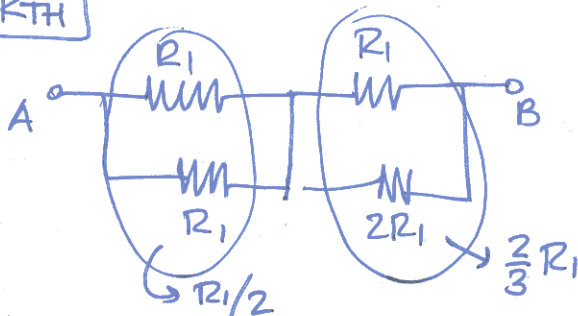


Para que la potencia transferida a R sea máxima, R debe ser igual a la resistencia Thévenin de la red resistiva.

Calculo por tanto esa R_{TH} . También V_{TH} , porque piden el valor de la potencia máxima.



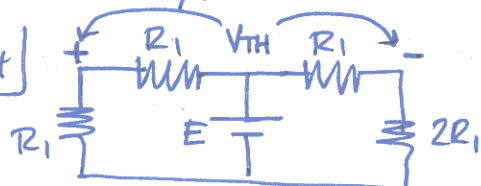
R_{TH}



$$R_{TH} = \frac{R_1}{2} + \frac{2}{3}R_1 = \frac{7}{6}R_1$$

Para que la potencia en R sea máxima se debe cumplir $R = R_{TH} = \frac{7}{6}R_1$

V_{TH}



$$V_{TH} = -\frac{R_1}{R_1+R_1} \cdot E + \frac{R_1}{2R_1+R_1} \cdot E = -\frac{E}{2} + \frac{E}{3} = -\frac{E}{6}$$

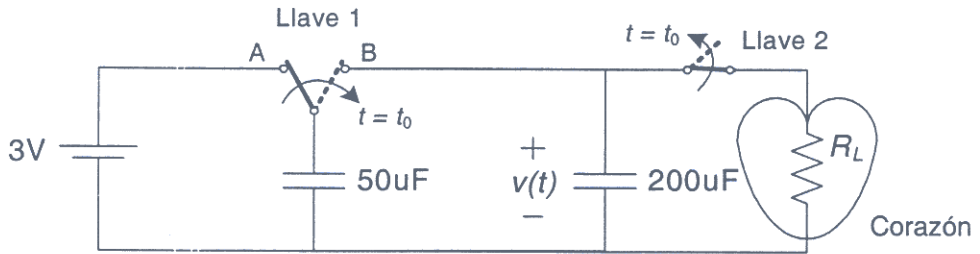
$$P_{R_{m\acute{o}x}} = \frac{V_{TH}^2}{4R_{TH}} = \left(\frac{E}{6}\right)^2 \cdot \frac{1}{4 \cdot R_1} \cdot \frac{6}{7} = \frac{E^2}{168 \cdot R_1}$$

PROBLEMA 3

En la actualidad los marcapasos son utilizados comúnmente por personas con lesiones de corazón para mantener un ritmo cardíaco regular. Su funcionamiento se puede ilustrar mediante el circuito de la figura:

- La resistencia de carga del corazón, R_L , es $1k\Omega$.
 - En $t = t_0$ la llave 1 pasa de la posición A a la B y la llave 2 se abre (OFF). En $t_1 = t_0 + 10ms$ la llave 1 vuelve la posición A y la llave 2 se activa (ON). Este ciclo se repite cada segundo.
- Determine y dibuje $v(t)$ para $t_0 \leq t \leq t_0 + 2s$.

Sugerencia: Lo más sencillo es considerar, sin pérdida de generalidad, $t_0 = 0$.



L1 A	L1 B	L1 A	L1 B	L1 A	
L2 ON	L2 OFF	L2 ON	L2 OFF	L2 ON	

L1 → llave 1
L2 → llave 2

Asumimos $t_0 = 0$:

$t = 0^-$

$v_1(0^-) = 3V$

$v_2(0^-) = ?$

Opto por la 2ª opción ⇒ Si $\begin{matrix} L1 & A \\ L2 & ON \end{matrix} \Rightarrow \tau = 200\mu F \times 1k\Omega = 0.2s$

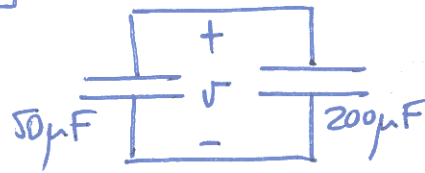
Ha permanecido así 990ms

⇒ $\Delta t / \tau \approx 5 \Rightarrow$ Podemos considerar que en $t = 0^-$ (o al fin de la situación L1 A, se alcanza el estacion)

⇓

$v_2(0^-) = 0$

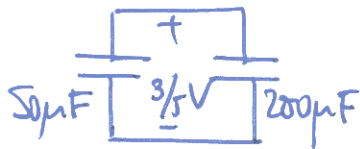
$$t = 0^+$$



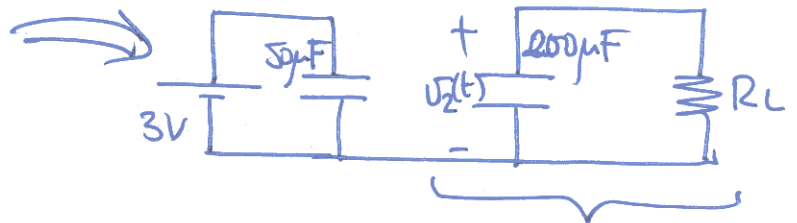
$$\Rightarrow U(0^+) = \frac{3 \cdot 50 \mu}{250 \mu} = \frac{3}{5} V$$

Por redistribución de carga

$$t = t_1^- = 10 \text{ms}^-$$



$$t = 10 \text{ms}^+$$

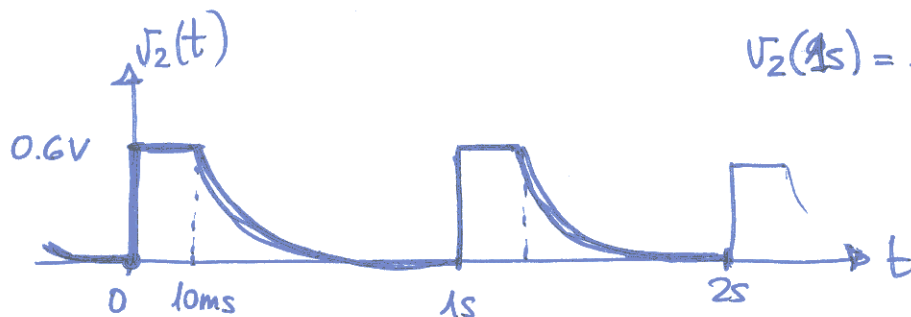


$$U_2(10 \text{ms}^-) = U_2(10 \text{ms}^+) = \frac{3}{5} V = 0.6 V$$

$$\tau = 200 \mu F \times 1 k \Omega = 0.2 s$$

$$U_2(t) = \frac{3}{5} \cdot e^{-t/0.2s}$$

$$U_2(1s) = \frac{3}{5} e^{-\frac{990 \text{ms}}{0.2s}} \approx 0$$

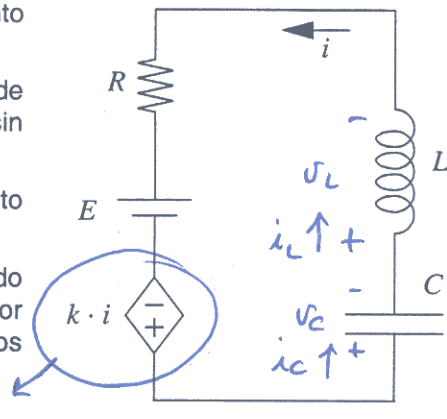


Si no hubiera determinado $U_2(0^-) = 0$,
 si no supueste $U_2(0^-) = E_0$ variaría
 el 1º ciclo a dibujar, pero el
 2º coincidiría con el mostrado
 y ese se repetiría cíclicamente.

PROBLEMA 4

Considere el circuito de la figura. En el instante $t = 0$ el condensador se encuentra descargado y por la bobina circula una intensidad $i(0) = I_0$.

- (a) Determine la ecuación diferencial que refleje el comportamiento del circuito para $t \geq 0$.
- (b) Determine, en función del valor de k , los posibles tipos de respuesta. ¿Para qué valor de k , la respuesta es oscilatoria sin pérdidas?
- (c) Discuta, en función del valor de k , el posible funcionamiento inestable del circuito.
- (d) Suponiendo $k = -R$, determine, una vez alcanzado el estado estacionario, la tensión e intensidad tanto en el condensador como en la bobina, así como la energía almacenados en los mismos.



resistor de resistencia \leftarrow

$$\left\{ \begin{array}{l} i_L = C \frac{dv_C}{dt} \\ v_C + L \frac{di_L}{dt} + i_L R + E - k i_L = 0 \end{array} \right. \left\{ \begin{array}{l} \text{descripción} \\ \text{de estado} \\ \text{en función de} \\ i_L \text{ y } v_C \end{array} \right. \left\{ \begin{array}{l} i_L(0) = I_0 \\ v_C(0) = 0 \end{array} \right.$$

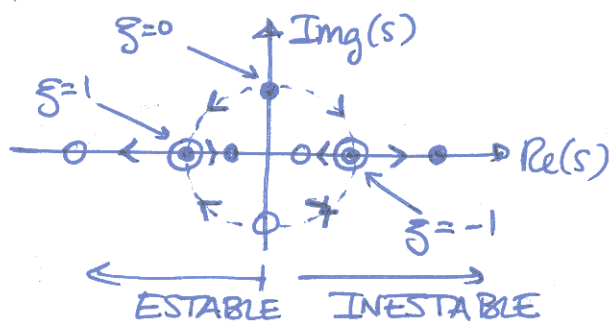
$$v_C + LC \frac{d^2 v_C}{dt^2} + RC \frac{dv_C}{dt} + E - kC \frac{dv_C}{dt} = 0$$

$$\boxed{\frac{d^2 v_C}{dt^2} + \frac{(R-k)}{L} \frac{dv_C}{dt} + \frac{1}{LC} v_C = -\frac{1}{LC} E}$$

Descripción escalar para $v_C(t)$

$$v_C(0) = 0; \quad \dot{v}_C(0) = I_0/C$$

$$\boxed{\omega_0^2 = \frac{1}{LC}}; \quad 2\xi\omega_0 = \frac{R-k}{L} \Rightarrow \boxed{\xi = \frac{R-k}{L} \frac{\sqrt{LC}}{2} = \frac{R-k}{2} \sqrt{\frac{C}{L}}}$$



$\xi = 0 \Rightarrow \boxed{k = R}$ Respuesta natural sin pérdidas (y estable)

$$0 < \xi < 1 \Rightarrow 0 < \frac{R-k}{2} \sqrt{\frac{C}{L}} < 1 \Rightarrow \boxed{R > k > R - 2\sqrt{\frac{L}{C}}}$$

Respuesta natural subamortiguada (y estable)

$$\boxed{k = R - 2\sqrt{\frac{L}{C}}} \quad (\xi = 1) \Rightarrow \text{Respuesta natural críticamente amortiguada (y estable)}$$

$$\boxed{k < R - 2\sqrt{\frac{L}{C}}} \quad (\xi > 1) \Rightarrow \text{Respuesta natural sobreamortiguada (y estable)}$$

Para los casos inestables:

$$\xi = -1 \Rightarrow \frac{R-k}{2} \sqrt{\frac{C}{L}} = -1 \Rightarrow \boxed{k = R + 2\sqrt{\frac{L}{C}}} \quad \text{Críticamente amortiguado (inestable)}$$

$$\boxed{R < k < R + 2\sqrt{\frac{L}{C}}} \Rightarrow \text{Subamortiguado inestable}$$

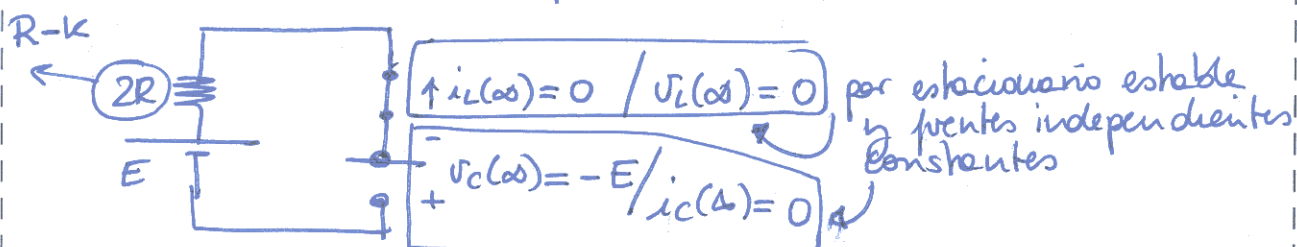
$$\boxed{k > R + 2\sqrt{\frac{L}{C}}} \Rightarrow \text{Sobreamortiguado inestable}$$

(c) Si $k = -R \Rightarrow \xi = \frac{R-k}{2} \sqrt{\frac{C}{L}} = R \sqrt{\frac{C}{L}} > 0$, asumiendo $R, L, C > 0$

Estamos en un caso estable y distinto del caso sin pérdidas. Esto implica que en:

$$v_C(t) = \underbrace{k_1 e^{s_1 t} + k_2 e^{s_2 t}}_{\text{la respuesta natural tiende a 0 en el estacionario}} - E \Rightarrow v_C(\infty) = -E$$

O lo que es lo mismo, al haber estabilidad y no estar en el caso sin pérdidas.



$$\boxed{E_L(\infty) = 0}$$

$$\boxed{E_C = \frac{1}{2} C \cdot E^2}$$