

SP1 El circuito RLC satisface la ecuación

$$L\ddot{Q} + R\dot{Q} + \frac{Q}{C} = 0 \quad (*)$$

Se debe exigir que $Q(0) = Q_0$ y que $\dot{Q}(0) = 0$ (circuito recién conectado). La solución debería tener la forma de un producto de una exponencial decreciente: $e^{-\beta t}$ y de una mezcla de seno y coseno con argumento ωt tal que $\dot{Q}(0) = 0$. Esto se consigue con $Q = Q_0 (\cos(\omega t) + \beta \sin(\omega t)/\omega) e^{-\beta t}$. Al reemplazar esta forma en (*) se obtiene una ecuación algebraica que se separa en aquella para los coeficientes del seno y de los cosenos. La última da que $\beta = \sqrt{(1 - LC\omega^2)/LC}$. Al reemplazar este valor en la ecuación de los coeficientes de seno conduce a que $\omega(R) = \sqrt{(4L - R^2C)/4L^2C}$. El caso límite corresponde al caso en que la frecuencia se anula. Se debe exigir que $\omega(2R) = 0$ lo que implica $L = R^2C$ y de ahí $\beta = \frac{1}{2RC}$.

De lo anterior, la carga en función de R , C y el tiempo es

$$Q = Q_0 \left(\cos \frac{\sqrt{3}t}{2RC} + \frac{1}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}t}{2RC} \right) \exp \left[-\frac{t}{2RC} \right]$$

SP2 El campo eléctrico en el condensador es $\vec{E} = \frac{Q(t)}{\pi a^2 \epsilon_0} \hat{k}$ y la diferencia de potencial es $V = \frac{Qb}{\pi a^2 \epsilon_0}$. La energía eléctrica en todo instante es

$$U_E = \frac{1}{2} QV = \frac{Q^2 b}{2\pi a^2 \epsilon_0}$$

Puesto que $\frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = \nabla \times \vec{H}$ y se adivina que \vec{H} apunta en la dirección $\hat{\phi}$ resulta fácil determinar que $\vec{H} = \frac{\dot{Q}}{2\pi a^2} \rho \hat{\phi}$. El campo magnético es $\vec{B} = \mu_0 \vec{H}$ y la energía magnética es

$$U_M = \frac{1}{2} \int \vec{B} \cdot \vec{H} dV = \mu_0 \frac{b}{8\pi} \dot{Q}^2$$

Si se identifica $\dot{Q} = I$ y $U_M = \frac{1}{2} LI^2$ se obtiene que

$$L = \frac{\mu_0 b}{4\pi}$$

Si se calcula el flujo de \vec{B} por un rectángulo de altura b y que va desde el eje hasta la distancia a que obtiene $\Phi = L \dot{Q}$, con el mismo L . Cualquiera de los dos métodos es correcto.

SP3 Una vez enunciadas las condiciones de borde se debería comentar que las condiciones de borde asociadas a las componentes normales de los campos no son aplicables ya que los campos llegan tangenciales a la interfaz. Si el campo $\vec{E}'_1 = \hat{i} E'_1 e^{i(k'_1 z - \omega t)}$ y $\vec{E}'_2 = \hat{i} E'_2 e^{i(k_2 z - \omega t)}$ la condición de borde para los E_t arroja $E_1 + E'_1 = E_2$. Para aplicar la condición de borde para los B_t se debe calcular correctamente los B_t . Obtener los signos correctos es importante. Se obtiene que $\vec{B}_1 = \frac{n_1}{c} \hat{j} E_1$, $\vec{B}'_1 = -\frac{n_1}{c} \hat{j} E'_1$, $\vec{B}_2 = \frac{n_2}{c} \hat{j} E_2$. De aquí la segunda condición da $n_1(E_1 - E'_1) = n_2 E_2$. Las dos condiciones juntas implican

$$r_{12} = \frac{E'_1}{E_1} = \frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2}, \quad t_{12} = \frac{E_2}{E_1} = \frac{2n_1}{n_1 + n_2}$$

La fracción de luz transmitida es

$$R = \frac{0.5^2}{2.5^2} = 0.04$$

Idealmente al tener luz que incide normalmente sobre vidrio se refleja el 4% de la energía incidente.