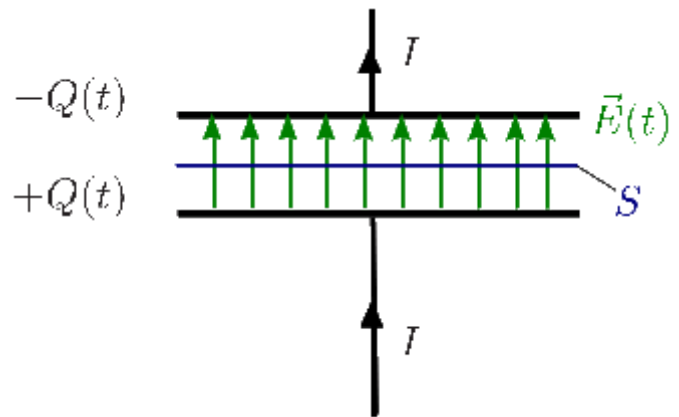


1 Enunciado

Tenemos un condensador plano de placas circulares de radio $R = 2.30 \text{ cm}$ separadas por una distancia $d = 1.10 \text{ mm}$. Al condensador llega una corriente $I = 5.00 \text{ A}$. Calcula la corriente de desplazamiento en el interior del condensador.

2 Solución

La corriente que llega al condensador provoca que en una de sus placas aparezca una carga $Q(t)$. Esta carga crea un campo eléctrico entre las cargas y produce una carga $-Q(t)$ en la placa opuesta, pues ambas placas están en influencia total. Este campo eléctrico depende del tiempo, y la corriente de desplazamiento es proporcional a la derivada en el tiempo del flujo eléctrico de este campo. Si llamamos I_0 a la corriente que llega a las placas tenemos



$$I_0 = \frac{dQ(t)}{dt}$$

Esto es así por que la carga que lleva la corriente no puede atravesar el condensador y queda depositada en la placa del condensador.

Como el radio de las placas del condensador es mucho menor que la distancia que las separa ($R \ll d$), está justificado despreciar los efectos de borde. Suponemos entonces que el campo eléctrico entre las placas del condensador es uniforme y perpendicular a las placas

$$\vec{E}(t) = E_0(t) \vec{u}$$

El vector \vec{u} es un vector unitario que va desde la placa con carga positiva a la negativa.

Vimos en el tema dos que el campo creado entre dos placas con densidades de carga del mismo valor absoluto y signos contrarios era

$$\vec{E} = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \vec{u}$$

donde σ es la densidad superficial de carga. En nuestro caso la densidad superficial de carga es

$$\sigma = \frac{Q(t)}{A}$$

siendo $A = \pi R^2$ el área de las placas del condensador. Entonces el campo eléctrico entre las placas puede escribirse

$$\vec{E}(t) = \frac{Q(t)}{\varepsilon_0 A} \vec{u}$$

Vamos a calcular la corriente de desplazamiento que atraviesa el condensador. El flujo eléctrico a través de una superficie paralela a las placas es

$$\Phi_e = \int_S \vec{E} \cdot d\vec{A} = \int_S (E_0(t) \vec{u}) \cdot (dA \vec{u}) = \int_S E_0(t) dA$$

Como el campo eléctrico es uniforme tenemos

$$\Phi_e = E_0(t) A = \frac{Q(t)}{\varepsilon_0 A} A = \frac{Q(t)}{\varepsilon_0}$$

La corriente de desplazamiento es

$$I_d = \varepsilon_0 \frac{d\Phi_e}{dt} = \frac{dQ(t)}{dt}$$

Pero este valor es igual a la corriente que llega a las placas.

$$I_d = I_0 = \frac{dQ(t)}{dt}$$

Vemos entonces que la corriente de desplazamiento entre las placas del condensador es igual a la corriente de conducción en el cable. Este hecho es el que hace que la Ley de Ampère-Maxwell pueda aplicarse a cualquier superficie apoyada en una curva cerrada. La Ley es

$$\oint_{\Gamma} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 [I + I_d]_{S_{\Gamma}}$$

En el sistema de la figura, consideramos dos superficies apoyadas en la curva cerrada Γ . Si aplicamos la Ley de Ampère en la superficie S_1 tenemos

$$\oint_{\Gamma} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 [I + I_d]_{S_1} = \mu_0 I_0$$

Mientras que si lo hacemos en la superficie dos tenemos

$$\oint_{\Gamma} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 [I + I_d]_{S_2} = \mu_0 I_d = \mu_0 I_0$$

Hay que señalar que el hecho de que la corriente de conducción en el cable y la corriente de desplazamiento en el interior del condensador sean numéricamente iguales **no quiere decir** que podamos escribir la Ley de Ampère-Maxwell así

$$\oint_{\Gamma} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 [I + I_d]_{S_{\Gamma}} = \mu_0 [2 I_0]_{S_{\Gamma}}$$

Esto **no es correcto**. La corriente de conducción y la de desplazamiento aparecen en lugares distintos. La de conducción en el cable y la de desplazamiento en el interior del condensador.

