

CÁLCULO DEL COEFICIENTE DE AUTOINDUCCIÓN

Cuando se consideran dos circuitos filiformes C, C' una intensidad I circulando por C determina un flujo Φ' a través de C' que es directamente proporcional a I .

$$\Phi' = MI$$

El coeficiente M se denomina *coeficiente de inducción mutua* y puede determinarse mediante la *fórmula de Neumann*

$$M = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_C \oint_{C'} \frac{d\mathbf{l} \cdot d\mathbf{l}'}{r}$$

Puede pensarse en utilizar otro coeficiente (el llamado *coeficiente de autoinducción*) para caracterizar la proporcionalidad entre el flujo que atraviesa el circuito C y la corriente I que circula por C y genera dicho flujo; sin embargo, este flujo, si C es un circuito filiforme, es infinito, la fórmula de Neumann degenera y el coeficiente de autoinducción se hace por tanto infinito.

A partir de la fórmula de la energía de un campo magnetostático generado por la corriente I circulando por C ($E_m = \frac{1}{2}LI^2$), supuesto que C sea un circuito de sección no nula, puede definirse el coeficiente de autoinducción L como

$$L = 2 \frac{E_m}{I^2}$$

La energía magnética, supuesto un sistema lineal, es

$$E_m = \frac{1}{2} \iiint \mathbf{B} \cdot \mathbf{H} dv$$

y teniendo en cuenta que $\mathbf{B} = \nabla \times \mathbf{A}$ puede escribirse

$$E_m = \frac{1}{2} \iiint (\nabla \times \mathbf{A}) \cdot \mathbf{H} dv$$

pero como

$$\nabla \cdot (\mathbf{A} \times \mathbf{H}) = \mathbf{H} \cdot (\nabla \times \mathbf{A}) - \mathbf{A} \cdot (\nabla \times \mathbf{H})$$

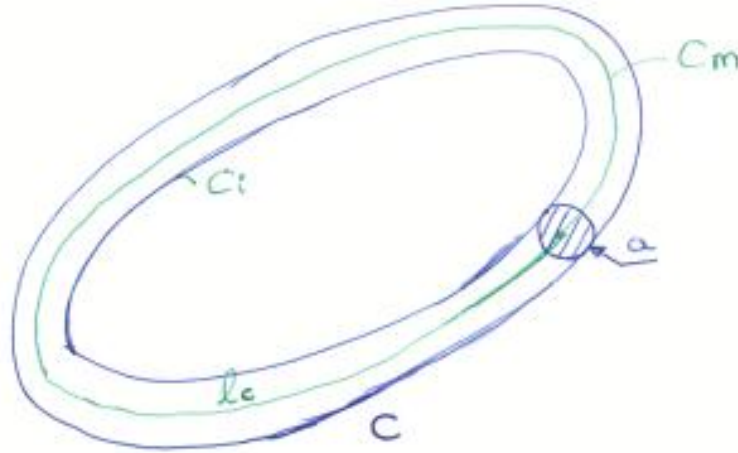
y $\nabla \times \mathbf{H} = \mathbf{J}$, entonces

$$E_m = \frac{1}{2} \iiint \mathbf{A} \cdot \mathbf{J} dv + \frac{1}{2} \oint (\mathbf{A} \times \mathbf{J}) \cdot d\mathbf{S}$$

siendo nula la última integral, debido al decrecimiento en el infinito de \mathbf{A}, \mathbf{H} , según, al menos r^{-2}, r^{-3} respectivamente. Por lo tanto

$$L = \frac{1}{I^2} \iiint_C \mathbf{A} \cdot \mathbf{j} dv$$

estando la última integral extendida únicamente al recinto ocupado por el circuito C . En lo que sigue se supone que la corriente I se distribuye uniformemente sobre cada sección normal de C .



Se considera que la sección de conductor es circular y de radio a mucho menor que el radio de curvatura mínimo de la curva media C_m (la curva que pasa por los puntos medios de cada sección). El vector tangente a ésta es \mathbf{t} y localmente tomamos la recta tangente como eje polar, en torno al cual se definen las coordenadas ρ, φ como es habitual. Se desprecia la contribución a la variación de \mathbf{A} en el conductor de la inducción debida a los puntos lejanos. El campo \mathbf{B} se calcula entonces, para puntos del interior, utilizando el teorema de Ampere, con la fórmula

$$2\pi\rho H_\varphi = \pi\rho^2 J$$

$$J = \frac{I}{\pi a^2}$$

$$\mathbf{B} = \frac{\mu_0 I}{2\pi a^2} \rho \mathbf{u}_\varphi$$

dado que

$$\mathbf{B} = \nabla \times \mathbf{A}$$

y que

$$\mathbf{A} = A_z(\rho)\mathbf{t}$$

el rotacional queda

$$\nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \mathbf{u}_\rho & \rho\mathbf{u}_\varphi & \mathbf{t} \\ \frac{\partial}{\partial \rho} & \frac{\partial}{\partial \varphi} & \frac{\partial}{\partial z} \\ 0 & 0 & A_z \end{vmatrix}$$

$$\nabla \times \mathbf{A} = -\frac{\partial A_z}{\partial \rho} \mathbf{u}_\varphi$$

por lo que

$$\mathbf{A} = \left[\frac{\mu_0 I}{4\pi} \left(1 - \frac{\rho^2}{a^2} \right) \right] \mathbf{t} + \mathbf{A}_a$$

donde \mathbf{A}_a es el valor del potencial vector en la superficie de C , que se calculará posteriormente.

Según lo anterior

$$L = \oint_{C_m} \frac{\mathbf{A}_a}{I} \cdot d\boldsymbol{\ell} + \frac{\mu_0}{4\pi^2 a^2} \iiint \left(1 - \frac{\rho^2}{a^2}\right) dv \quad (1)$$

o bien, haciendo

$$dv = \rho d\rho d\varphi d\ell$$

$$L = \oint_{C_m} \frac{\mathbf{A}_a}{I} \cdot d\boldsymbol{\ell} + \frac{\mu_0}{2\pi a^2} \int_0^{\ell_C} d\ell \int_0^a \left(1 - \frac{\rho^2}{a^2}\right) \rho d\rho \quad (2)$$

$$L = \oint_{C_m} \frac{\mathbf{A}_a}{I} \cdot d\boldsymbol{\ell} + \frac{\mu_0}{8\pi} \ell_C \quad (3)$$

es decir

$$L = \frac{\Phi_i}{I} + \frac{\mu_0 \ell_C}{8\pi}$$

$$L = M_{C_m C_i} + \frac{\mu_0 \ell_C}{8\pi}$$

El coeficiente $M_{C_m C_i}$ (a partir de ahora será representado por M) representa la inducción mutua entre dos circuitos filiformes: el de la línea media C_m y otra línea normal a las secciones y que se encuentra en el contorno de C .

El coeficiente M puede evaluarse directamente mediante, por ejemplo, la fórmula de Neumann, o bien proceder de la siguiente forma, que proporciona un valor aproximado del mismo, que será suficiente en la mayor parte de los casos.

Para el cálculo de el coeficiente M se desea evaluar \mathbf{A}_a

$$\mathbf{A}_a = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint_{C_m} \frac{d\boldsymbol{\ell}}{r}$$



Se descompone la integral en el resultado de evaluarla para una *zona próxima* y otra *lejana*. En la primera se considera el campo creado en P por la intensidad que circula entre los puntos A, B situados a abscisas curvilíneas $\pm\ell^*$ a partir del centro O de la sección correspondiente a P, de modo que ℓ^* cumpla $a \ll \ell^* \ll R_c$ donde R_c es el mínimo radio de curvatura de Cm. La integral queda

$$\frac{\mu_0 I t}{4\pi} \int_{-\ell^*}^{+\ell^*} \frac{d\ell}{\sqrt{a^2 + \ell^2}} = \frac{\mu_0 I t}{2\pi} \text{Ash}(\ell^*/a)$$

$$\mathbf{A}_a \approx \frac{\mu_0 I t}{2\pi} \ln \frac{2\ell^*}{a}$$

$$\mathbf{A}_a \approx 2 \frac{\mu_0 I t}{4\pi} \int_{a/2}^{\ell^*} \frac{d\ell}{\ell}$$

o bien

$$\mathbf{A}_a \approx \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_{\ell^* > \ell > a/2} \frac{d\ell}{r}$$

La correspondiente a la zona lejana es

$$\mathbf{A}_a \approx \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_{\ell^* < \ell} \frac{d\ell}{r}$$

de modo que el total queda

$$\mathbf{A}_a \approx \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_{\ell > a/2} \frac{d\ell}{r}$$

de forma que

$$M = \frac{\mu_0}{4\pi} \iint_{r > a/2} \frac{d\ell \cdot d\ell'}{r}$$

y

$$L = M + \frac{\mu_0 \ell C}{8\pi}$$