

UNIVERSIDAD DE BUENOS AIRES
FACULTAD DE CIENCIAS EXACTAS Y NATURALES
DEPARTAMENTO DE FÍSICA



LABORATORIO 3

Campos Magnéticos y transformadores

Autores:

ANDREU, Gonzalo
MALPARTIDA, Bryan
PUGLIESE, Facundo

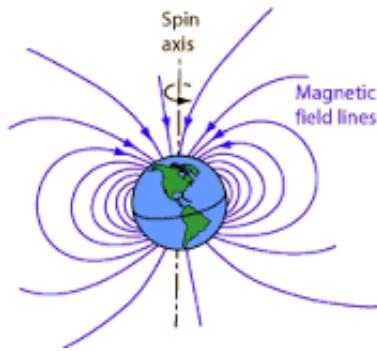
2 de Marzo de 2016

Resumen

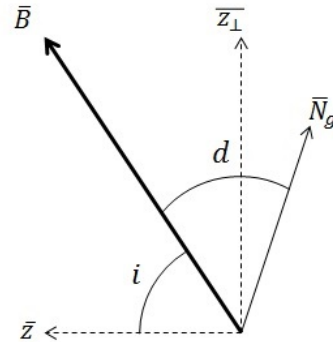
1. Introducción

1.1. Campos magnéticos estacionarios

El primer campo estacionario que se estudiará será el campo magnético terrestre. Debido al núcleo de hierro en el interior del planeta se genera un campo magnético \vec{B} como se ve en la **Figura 1a**.



(a) Campo magnético terrestre



(b) Se definen i es la inclinación y d la declinación del campo magnético terrestre.

Figura 1: Relación angular entra el campo magnético y el eje de rotación.

Siendo que el eje de rotación y del campo magnético están inclinados uno respecto del otro, se pueden definir en cada punto la *inclinación* i como el ángulo que forma \vec{B} con el vector \vec{z} que va desde este punto al centro del planeta; y la *declinación* d como el ángulo entre \vec{B} y el vector del norte geográfico \vec{N}_g (ver **Figura 1b**). Es claro que estos ángulos dependen de la posición geográfica de donde se lo mida.

El siguiente campo estacionario es el generado por una bobina. Si se considera una bobina de largo l , radio r y con N cantidad de vueltas, como se ve en la **Figura 2**,

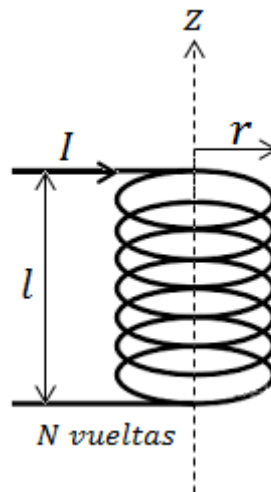


Figura 2: Bobina de largo l , radio r y con N cantidad de vueltas por el cual circula una corriente I .

al hacer circular una corriente I se genera un campo magnético. Tomando el origen 0 en el punto medio de la bobina que pasa por el eje de simetría z , teniendo que ambos extremos se encuentran a distancia $\frac{l}{2}$ de dicho origen; por la ley de Biot-Savart $d\vec{B} = \frac{\mu}{4\pi} \frac{d\vec{I} \times \vec{r}}{|\vec{r}|^3}$, de modo que al integrar sobre el eje z el valor del campo sobre los puntos $z = 0$ y $z = \pm \frac{l}{2}$ serán:

$$\begin{aligned}\vec{B}(0,0,\pm\frac{l}{2}) &= \frac{\mu IN}{2\sqrt{R^2 + l^2}}\hat{z} \\ \vec{B}(0,0,0) &= \frac{\mu IN}{2\sqrt{R^2 + (\frac{l}{2})^2}}\hat{z}\end{aligned}\quad (1)$$

Donde μ es la permeabilidad magnética del medio. Además, la inductancia L de la bobina es

$$L = \frac{\pi\mu N^2 r^2}{l} \quad (2)$$

Si ahora, en el plano $z = \frac{l}{2}$, se toma como x la distancia entre un punto y el eje z ; nuevamente por la ley de Biot-Savart, el campo en la dirección \vec{z} será:

$$\vec{B}(x, \frac{l}{2}) = \frac{-\mu r N I}{2l} \int_{-l/2}^{l/2} \frac{r^2 + rx \sin(\frac{2\pi N}{L}t)}{\sqrt{r^2 + x^2 - 2rx \sin(\frac{2\pi N}{L}t) + (\frac{l}{2} - t)^2}} dt \hat{z} \quad (3)$$

1.2. Transformadores

Un transformador es un sistema en el cual un circuito activo o *primario*, con inductancia L_1 , transmite energía a un circuito pasivo o *secundario* con inductancia L_2 . Este fenómeno se debe a la inductancia mutua M entre ambos circuitos armando el sistema como se ve en la **Figura 3**.

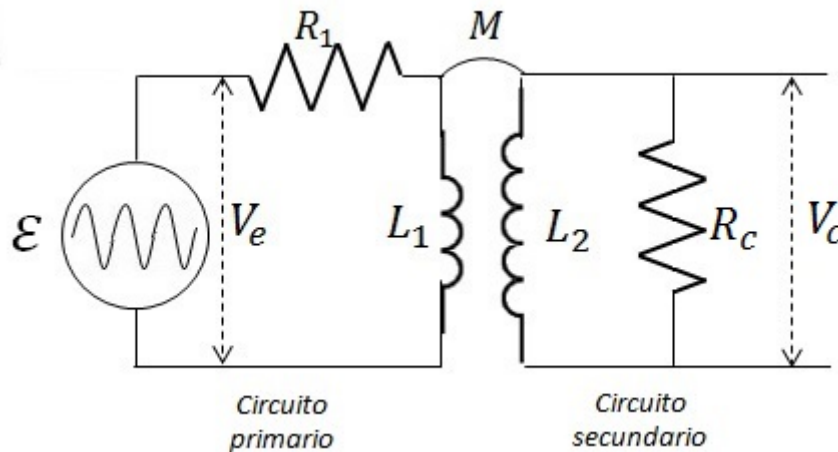


Figura 3: Transformador

Si la fuente ε varía en el tiempo de la forma $\varepsilon(t) = E_0 \sin(\omega t)$, al resolver el circuito utilizando las leyes de Kirchhoff, la transferencia tiene una expresión compleja:

$$\frac{V_c}{V_e} = \frac{i\omega M R_c}{(R_1 + i\omega L_1)(R_c + i\omega L_2) + (\omega M)^2} \quad (4)$$

Bajo la condición $R_1 \ll \omega L_1$, la solución anterior se puede simplificar en:

$$\frac{V_c}{V_e} = \frac{M R_c}{L_1 R_c - i\omega L_1 L_2 (1 - K^2)} \quad (5)$$

En este caso la inductancia mutua se puede expresar como $M^2 = K^2 L_1 L_2$ siendo $|k| \leq 1$. Solo en el caso ideal $|k| = 1$, por lo que si entre las bobinas se coloca un núcleo de un material ferromagnético, por ejemplo hierro, se tendrá $|k| \approx 1$; de modo que, en la aproximación al caso ideal, la transferencia del transformador es:

$$\frac{V_c}{V_e} = \sqrt{\frac{L_1}{L_2}} \quad (6)$$

2. Desarrollo experimental

Durante esta experiencia se utilizó un generador de funciones de generar diferencias de potencial $V(t)$ a frecuencias con un error relativo del 0,01 % en un rango entre $1\mu\text{Hz}$ y 5MHz . El voltaje pico-pico tiene un error relativo del 1 % para el rango de voltaje utilizado ($2\text{V} - 20\text{V}$). Además, se utilizó una resistencia variable por décadas en el intervalo ($1\Omega - 11110\Omega$). Usando un multímetro digital se midieron los valores utilizados en esta resistencia junto con su precisión que era de la forma $\pm(1\% + 2d)$ en el rango utilizado (mayor a 100Ω). El multímetro permitía también medir diferencias de potencial con una precisión de la forma $(1d + 0,5\%)$.

Para generar una diferencia de potencial constante se utilizó una fuente de alimentación programable con una precisión de $\pm(0,5\% + 0,02)V$ en un rango de voltaje de salida de $0 \sim 32V$. Esta fuente también era capaz de generar corrientes constantes I . Se utilizó además un osciloscopio digital que en sus dos canales de entrada era capaz de medir diferencias de potencial entre sus dos terminales en un rango de 2mV a $5V$ con un error relativo del 3%. A la hora de medir voltaje, fue necesario asegurarse que el cable a tierra del osciloscopio estuviera conectado al cable a tierra del generador de funciones.

Finalmente, se utilizó un sensor Hall capaz de medir el módulo de campos magnéticos B en una dirección particular, expresándolos como una diferencia de potencial V . La relación entre B y V está dada por $B = mV + offset$ donde m es una característica del instrumento definida por su ganancia G y su sensibilidad S según $m = S^{-1}$. La ganancia G puede ser $\times 1$, $\times 10$ o $\times 200$ y define una sensibilidad $S_{\times 1} = (3,06 \pm 0,15)\frac{\text{mV}}{\text{G}}$, $S_{\times 10} = (30,6 \pm 1,2)\frac{\text{mV}}{\text{G}}$ y $S_{\times 200} = (612 \pm 24)\frac{\text{mV}}{\text{G}}$. Por lo tanto, las pendientes resultan $m_{\times 1} = (327 \pm 5)\frac{\text{G}}{\text{V}}$, $m_{\times 10} = (32,7 \pm 1,3)\frac{\text{G}}{\text{V}}$ y $m_{\times 200} = (1,63 \pm 0,06)\frac{\text{G}}{\text{V}}$. La caracterización del *offset* se cubre a continuación.

2.1. Caracterización del Sensor Hall y medición del campo magnético terrestre

Como se dijo más arriba, a la hora de calcular la intensidad de un campo magnético B , es necesario caracterizar el parámetro *offset*. Una forma de obtenerlo es midiendo el campo magnético $B^+ = m.V^+ + offset$ en una dirección arbitraria \hat{u} y luego medir en la dirección opuesta $-\hat{u}$ el campo magnético $B^- = m.V^- + offset = -B^+$. De esta forma es posible obtener $offset = \frac{m}{2}(V^+ + V^-)$. Esto se hizo efectivamente midiendo el campo magnético terrestre en una dirección \hat{u} aleatoria. Se midió en esa misma dirección con las 3 escalas posibles del sensor hall. Cabe aclarar que la diferencia de potencial generada por el Sensor Hall fue medida a través de un voltímetro en su función de amperímetro.

Una vez caracterizado el *offset*, el sensor fue utilizado para medir la dirección y magnitud del campo magnético terrestre en el laboratorio. Se lo montó sobre un soporte con una nuez y se lo fue rotando en el plano perpendicular al tripode hasta encontrar un máximo. Luego se rotó el sensor en su propio plano hasta encontrar nuevamente un máximo. Este último valor fue el que se asignó como la magnitud del campo y con los dos ángulos relativos se caracterizó su dirección (ver **Figura 4**).

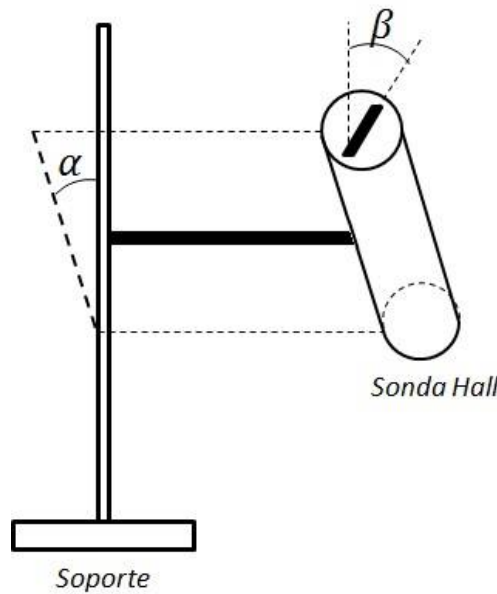


Figura 4: Esquema de la bobina utilizada con sus parámetros definidos: $r = (46,7 \pm 0,1)mm$, $l = (255 \pm 5)mm$ y $d = (33 \pm 5)mm$

2.2. Caracterización de una bobina

Posteriormente, se tomó una bobina de radio $r = (46,7 \pm 0,1)mm$ separada en dos secciones idénticas, cada una con un embobinado de N vueltas desconocido (ver **Figura 5**). La longitud del embobinado fue $l = (255 \pm 5)mm$ mientras que la longitud de la sección superior era $l_1 = (111,2 \pm 0,1)mm = l_2$, por lo que resultaba $d = (33 \pm 5)mm$. Estas magnitudes fueron medidas utilizando un calibre digital y una regla, lo cual puede notarse en la diferencia de errores.

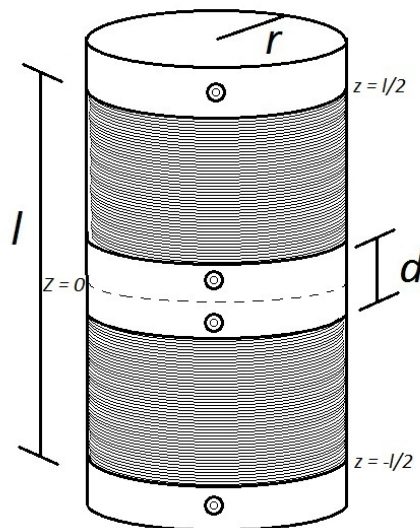
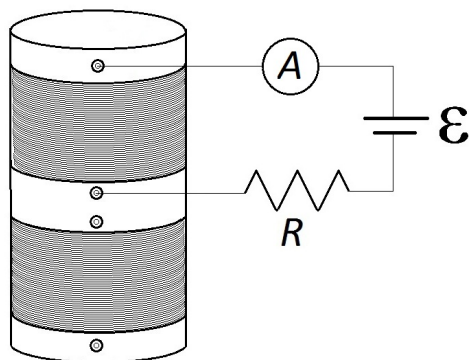


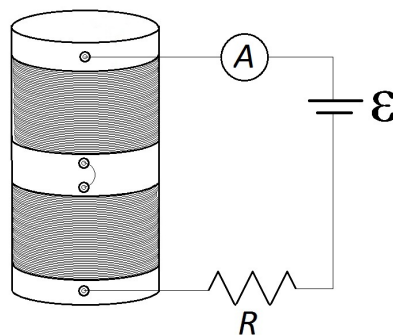
Figura 5: Esquema de la bobina utilizada con sus parámetros definidos: $r = (46,7 \pm 0,1)mm$, $l = (255 \pm 5)mm$ y $d = (33 \pm 5)mm$

Con el objetivo de estimar N , se probaron diversos métodos. El primero consistió en hacer circular una corriente conocida I a través de los circuitos de la **Figura 6**. Despreciando la inducción de la bobina (en ambos formatos), las corrientes I eran constantes. En ambas configuraciones, se ubicó el Sensor Hall en el extremo superior de la bobina ($z = \frac{l}{2}$) y se lo conectó a un voltímetro para poder medir las diferencias de potencial V y de allí obtener B . Cabe aclarar que se buscó que el sensor estuviera ubicado sobre el eje vertical de la bobina, para lo cual se utilizó el calibre. Para complemental, se realizaron estas mediciones nuevamente para la bobina completa, pero con el sensor ubicado en

$z = 0$ y aún centrado.



(a) Circuito utilizando la mitad superior de la bobina



(b) Circuito utilizando la bobina completa

Figura 6: Circuitos sobre los que se hizo circular distintas corrientes constantes I (despreciando la inducción) para obtener distintos campos magnéticos B . El sensor magnético es externo y se ubicó en la parte superior de la bobina.

Finalmente, para la configuración que solo utilizaba la parte superior, se ubicó el sensor a la altura $z = \frac{l}{2}$ y se calculó el campo magnético B en función de la distancia a al centro. Cabe aclarar que en todas los calculos de B apareció una componente B_T del campo magnético terrestre que no interfirió con las mediciones, dado que la relación (1) solo agregaría una ordenada B_T .

Como segundo método, se midió la inductancia de ambas configuraciones (completa y mitad superior) con el objetivo de obtener N a través de la ecuación (2) y de los parámetros mencionados más arriba. Para esto se utilizó un medidor LCR cuya precisión a la hora de medir inductancias era del $(1,2\% + 5d)$ para el rango en que se ubicaron las inductancias ($1999,9\mu H - 19,999mH$).

2.3. Caracterización de transformadores

Para comenzar esta sección, se planteó montar un transformador de acople ideal. Para esto se usaron dos bobinas capaces de encajar una dentro de la otra como puede verse en la **Figura 7**. Como la superposición no era perfecta dado que los radios eran distintos, se utilizó una barra de hierro en el interior de ambos para aumentar el flujo magnético. La bobina interior tenía una inductancia $L_1 = (78,4 \pm 0,8)\mu H$, una resistencia $R_{L_1} = (1,0 \pm 0,2)\Omega$ y un total de $N_1 = 235$ vueltas. La bobina externa tenía una inductancia $L_2 = (64,3 \pm 0,7)mH$, una resistencia $R_{L_2} = (79,0 \pm 0,6)\Omega$ y un total de $N_2 = 2920$ vueltas. Estas inductancias y resistencias fueron medidas con el medidor LCR y el multímetro, respectivamente.

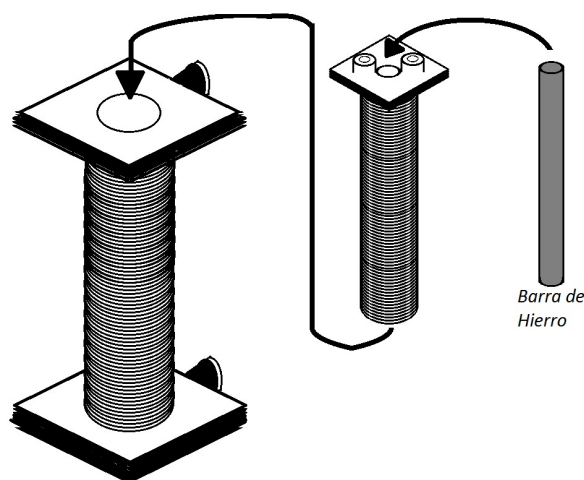


Figura 7: Montaje del transformador utilizando dos bobinas que encajaban una dentro de la otra. La barra de hierro se utilizó para mejorar el flujo magnético.

Una vez montado el transformador, se armaron un par de circuitos que no tenían conexión (dado que las bobinas no estaban en contacto directo) como puede verse en la **Figura 8**. Para distintos voltajes de entrada ε se registró la caída de potencial V_R sobre la resistencia $R = (11,11 \pm 0,11)k\Omega$ con el osciloscopio. Conectando el generador al otro canal y usándolo como *trigger externo* pudo medirse el voltaje de entrada y el desfase entre ε y V_R con el objetivo de asegurarse que este último fuera constante. La frecuencia utilizada fue $f = (200000 \pm 20)Hz$, para asegurarse que se mantuviera la relación $R_1 = R_{L_1} + R_F \ll 2\pi f L_1$. Cabe destacar que como los circuitos no estaban conectados, no fue necesario conectar la tierra del osciloscopio a la tierra del generador de funciones.

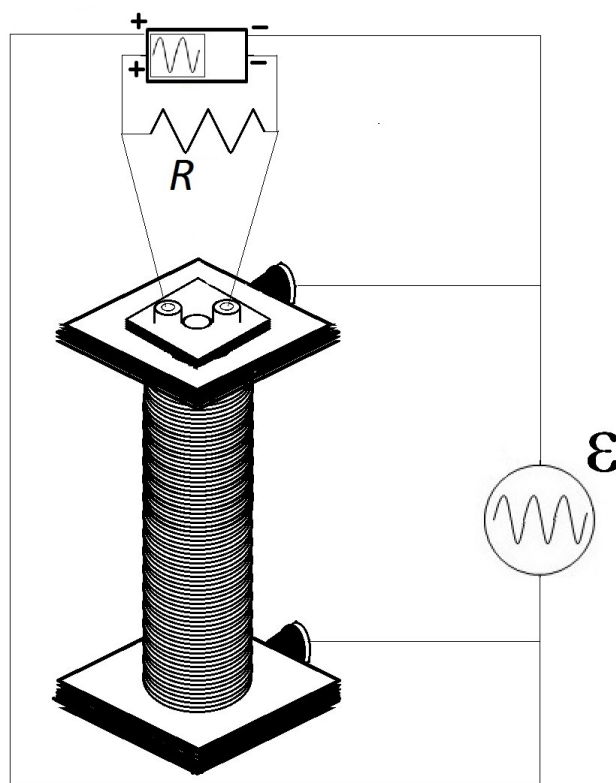


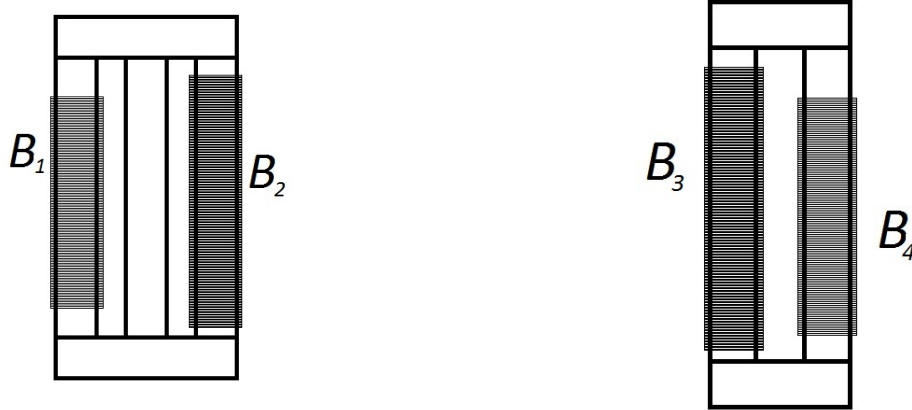
Figura 8: Par de circuitos acoplados a través del transformador. Se fue variando la amplitud de entrada ε y registrando la diferencia de voltaje en la resistencia R .

Posteriormente, utilizando la misma configuración, se varió la frecuencia f con el objetivo de relevar el desfase y la transmisión $\frac{V_R}{\varepsilon}$. Nuevamente, aunque se dejó la amplitud de la fuente constante, se la midió con el osciloscopio para cada frecuencia f .

De forma alternativa, se utilizaron dos configuraciones geométricas distintas con otras bobinas como muestra la **Figura 9** y se reemplazaron por el transformador de la **Figura 8**. La resistencia R fue reemplazada por una nueva resistencia $R = (21,57 \pm 0,11)k\Omega$. Sin embargo, solo se varió la amplitud de entrada ε y no se registró el desfase. Tampoco se varió la frecuencia, que fue fijada en cada configuración. En ambos casos, la bobina de menos vueltas fue la conectada al generador ε y la de más vueltas a la resistencia $R = (21,57 \pm 0,11)k\Omega$.

Para la primer configuración del transformador, correspondiente a la **Figura 9a**, se utilizó como B_1 una bobina de 400 vueltas con $L_1 = (110 \pm 8)mH$ y $R_{L_1} = (5,8 \pm 0,2)\Omega$ y como B_2 una de 1600 vueltas con $L_2 = (1,54 \pm 0,01)H$ y $R_{L_2} = (194,0 \pm 0,3)\Omega$. Para esta configuración se utilizó una frecuencia $f = (150000 \pm 20)Hz$ para asegurarse de mantener la relación $R_1 = R_{L_1} + R_F \ll 2\pi f L_1$.

Para el transformador de la **Figura 9b** se utilizó una bobina B_3 de 200 vueltas con $L_3 = (10,63 \pm 0,08)mH$ y $R_{L_3} = (1,8 \pm 0,2)\Omega$ y una bobina B_4 de 800 vueltas con $L_4 = (169,6 \pm 1,2)mH$ y $R_{L_4} = (10,8 \pm 0,3)\Omega$. Nuevamente, se utilizó una frecuencia $f = (300000 \pm 30)Hz$ para asegurarse de mantener la relación $R_3 = R_{L_3} + R_F \ll 2\pi f L_3$.



(a) Transformador con bobina B_1 de 400 vueltas y B_2 de 1600

(b) Transformador con bobina B_3 de 200 vueltas y B_4 de 800

Figura 9: Distintas configuraciones de transformador cuyo soporte era de hierro. En ambos casos el circuito utilizado fue idéntico al de la **Figura 8**, aunque se modificó la resistencia R . El proceso de medición fue idéntico.

3. Resultados

4. Conclusiones

5. Referencias

[1] Frank S. Crawford, *Berkeley physics course 3: Ondas*, 1994, Editorial Reverte S.A.