

## الفصل الاول

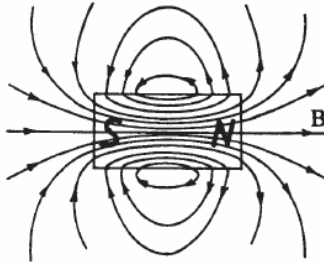
يمكن فهم الخواص المغناطيسية بنظرية المجال الكهربائي التي درست في الفصول السابقة حيث تعد المنطقة التي تحيط بالمغناطيس أو الأسلاك أو الدوائر التي تمر فيها تيارات كهربية منطقة مجال مغناطيسي (magnetic field) ويمكن تخطيط المجال المغناطيسي كما في شكل (٥-١) بواسطة خطوط تأثير مغناطيسي (induction lines) تشبه خطوط القوى الكهربائية ويدل اتجاه المماس لخط التأثير المغناطيسي على اتجاه المجال عند نقطة التماس - كما تتخذ كثافة خطوط التأثير المغناطيسي دلالة على شدة المجال H (magnetic field intensity) أو كثافة الفيض المغناطيسي (الحث المغناطيسي) B (magnetic induction) تسمى عدد خطوط الفيض التي تنفذ من خلال سطح dS بالتدفق المغناطيسي  $\Phi$  (magnetic flux) وهو العدد الكلي لخطوط التأثير (القوى) التي تخترق سطحاً ما أي أن :

$$\Phi = \int B \cdot \cos \theta \, dS = \int \vec{B} \cdot d\vec{S} \dots \dots (٥-١١)$$

حيث  $\theta$  هي الزاوية بين العمودي على dS وخطوط القوى، وإذا كان الحث المغناطيسي B منتظماً وعمودياً على سطح مساحته S فإن :

$$\Phi = B \cdot S \dots (٥-١٢)$$

ويكون الحث المغناطيسي منتظماً إذا ثني المغناطيس الدائم ليصبح على الشكل (٥-٢) بحيث يكون القطبان N و S متقابلين .



شكل (٥-١) : خطوط التأثير (القوى) للمغناطيسية لمغناطيس دائم (permanent magnet).

## (٢-٥) قانون بيوت وسافارت

### The Biot - Savart Law

إذا كان  $dl$  تمثل عنصرا طوليا متناهيا في الصغر (infinitesimal) من سلك يحمل تيارا كهربيا قدره  $I$  فإن عنصر الحث المغناطيسي  $dB$  عند النقطة  $P$ ، كما في شكل (٥-٣) التي تبعد مسافة  $r$  من  $dl$ ، يتناسب تناسبا طرديا مع التيار  $I$  وعنصر الطول  $dl$  و  $\sin\theta$  وعكسيا مع مربع المسافة الواقعة بين  $dl$  والنقطة  $P$  التي يراد قياس الحث المغناطيسي عندها أي أن:

$$dB \propto \frac{Idl \sin\theta}{r^2}$$

أو

$$dB = K_m \frac{Idl \sin\theta}{r^2} = K_m \frac{Id\vec{l} \times \vec{r}}{r^3} \dots\dots (٥-٣)$$

حيث تمثل  $\theta$  الزاوية بين  $dl$  و  $r$ .

وقد استنتجت هذه المعادلة نتيجة للتجارب والقياسات العملية التي قام بها العالمان بيوت Jean Baptiste Biot وسافارت Felix Savart عام ١٨٢٠م ولذلك سميت باسميهما، قانون بيوت وسافارت، أما  $K_m$  فهو ثابت التناسب وتعتمد قيمته على اختيار وحدات القياس وقيمه في النظام العالمي (S.I.) هو:

$$K_m = \frac{\mu_0}{4\pi} = 10^{-7} \text{ Wb/A} \cdot \text{m} \dots\dots\dots (٥-٤)$$

$$\therefore \mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} \text{ Wb/A} \cdot \text{m}$$

ويُحصل من المعادلتين (٥-٣) و(٥-٤) على:

$$\vec{dB} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{Id\vec{l} \times \vec{r}}{r^3} \dots\dots\dots (٥-٥)$$

وتكتب هذه المعادلة في النظام الجاوسي بالصورة التالية:

$$\vec{dB} = \frac{1}{c} \frac{Id\vec{l} \times \vec{r}}{r^3}$$

ولكي يحسب الحث المغناطيسي B الكلي لدائرة مغلقة C عند نقطة P يؤخذ تكامل المقدار dB لكامل الدائرة المغلقة، كما في الشكل (٥-٣).

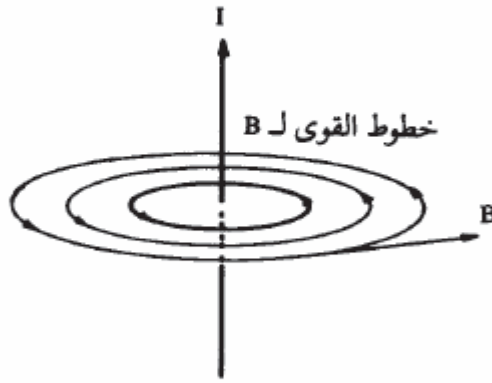
$$\therefore B = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_C \frac{Id\vec{l} \times \vec{r}}{r^3} \dots \dots \dots (٥-٦)$$

ويمكن التعبير عن الحث المغناطيسي B بدلالة كثافة التيار J. فحسب المعادلة (٤-٤) يكون:

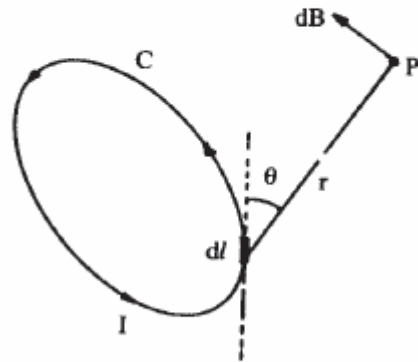
$$Idl = JSdl = JdV \dots \dots (٥-٧)$$

حيث S مساحة مقطع السلك و dV الحجم. وبالتعويض في المعادلة (٥-٦) يُحصل على:

$$\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{J} \times \vec{r}}{r^3} dV \dots \dots \dots (٥-٨)$$



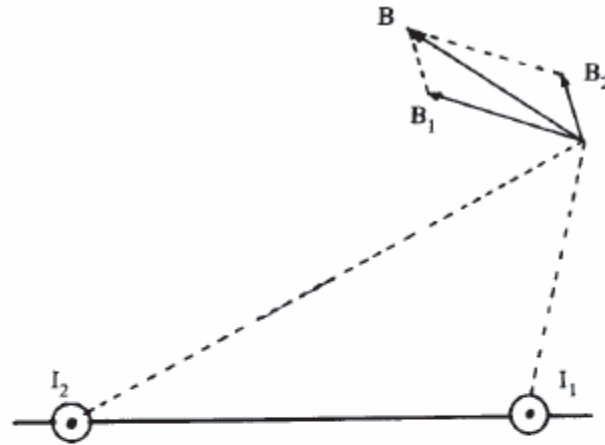
شكل (٥-٤): موصل مستقيم يمر به تيار شدته I فينشأ عنه مجال مغناطيسي تكون خطوط القوى له عبارة عن دوائر مغلقة مركزها الموصل.



شكل (٥-٣): تابع لقانون بيوت وسافارت.

وبدراسة المجال المغناطيسي حول موصل مستقيم يمر به تيار كهربائي  $I$  بواسطة  
إبرة مغناطيسية صغيرة نجد أن خطوط القوى المحيطة بالموصل عبارة عن دوائر مغلقة  
مركزها الموصل وفي مستوى عمودي عليه واتجاهها يعين بقاعدة اليد اليمنى، بحيث  
يشير الإبهام إلى اتجاه التيار ويشير الأصابع الأخرى حول السلك إلى اتجاه خطوط  
القوى المغناطيسية، كما في شكل (٥-٤)، بينما يمثل المماس عند أي نقطة على خط القوة  
اتجاه الحث المغناطيسي  $B$ .

إذا كان هناك مجالات مغناطيسية ناتجة عن مصادر تيارية (current sources) فإنه  
يمكن جمعها جميعاً باتجاهها للحصول على محصلة المجالات، كما حصل ذلك بالنسبة  
للمجال الكهربائي الناتج عن شحنات مختلفة كما ورد في البند (٤-١).



شكل (٥-٥): مستقيمان موصلان يمر في أحدهما تيار قيمته  $I_1$  وفي الآخر  $I_2$  فنحصل على مجالين  
مغناطيسيين حثهما  $B_1$ ،  $B_2$  ومحصلتها  $B$  بحيث يكون  $\vec{B} = \vec{B}_1 + \vec{B}_2$ .

ولذلك إذا كان لدينا دوائر مغلقة تمر بها التيارات  $I_1, I_2, I_3, \dots, I_n$  بحيث تعطى  
كل دائرة مجالاً مغناطيسياً قيمها على التوالي  $B_1, B_2, B_3, \dots, B_n$  فإن محصلة هذه  
المجالات، كما في شكل (٥-٥)، هي:

$$\vec{B} = \vec{B}_1 + \vec{B}_2 + \vec{B}_3 + \dots + \vec{B}_n = \sum_{i=1}^n \vec{B}_i \quad \dots \quad (٥-٩)$$

وحسب المعادلة (٥-٦) فإن:

$$B_i = \frac{\mu_0}{4\pi} I_i \int \frac{d\vec{l}_i \times \vec{r}_i}{r_i^3} \dots\dots\dots (5-10)$$

(5-5) قانون أمبير الدوائري

Amperes Circuital Law

ينص هذا القانون على أن التكامل الخطي (line integral) للحث المغناطيسي حول مسار مغلق اختياري يساوي مجموع التيارات داخل هذا المسار مضروباً في معامل نفاذية الفراغ  $\mu_0$  أي أن:

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \oint_C B \cos \theta dl = \mu_0 \Sigma I \dots (5-16)$$

وصيغة هذه المعادلة في النظام الجاوسي هي:

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \frac{4\pi}{c} \Sigma I$$

حيث  $dl$  عنصر الطول من المسار المغلق  $C$  و  $\theta$  الزاوية بين  $dl$  و  $B$ .

ولإثبات هذا القانون نتبع ما يلي:

بفرض أن الحث المغناطيسي  $B$  ناتج عن تيار  $I$  مار في دائرة مغلقة  $C$ ، كما في شكل (5-6)، وحسب المعادلة (5-6) فإن قيمة  $B$  هي:

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint_{C'} \frac{d\vec{l}' \times \vec{r}}{r^3}$$

ويضرب طرفي المعادلة في  $dl$  يُحصل على :

$$\vec{B} \cdot d\vec{l} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint_{C'} \frac{(d\vec{l}' \times \vec{r}) \cdot d\vec{l}}{r^3} \dots \dots (5-17)$$

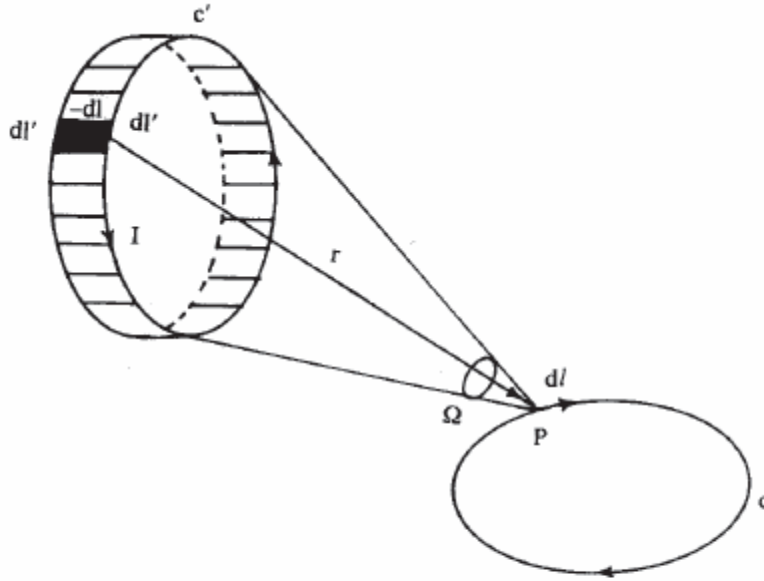
حيث  $dl$  عنصر من مسار اختياري  $C$  كما في الشكل (5-6). وبإجراء التكامل حول المسار  $C$ ، وإجراء التبديل بين  $d\vec{l}$  و  $d\vec{l}'$  و  $\vec{r}$ ، حسب المعادلة (5-16) ملحق 2، يُحصل على :

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint_C \oint_{C'} \frac{(d\vec{l} \times d\vec{l}') \cdot \vec{r}}{r^3} \dots \dots (5-18)$$

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint_C \oint_{C'} \frac{(-d\vec{l} \times d\vec{l}') \cdot \vec{r}}{r^3} \dots \dots (5-19)$$

وحسب ما ورد في البند (2-3) ملحق 2 فإن  $dl' \times dl$  تمثل مساحة متوازي مستطيلات، إضافة إلى ما ورد في البند (2-9) ملحق 2، فإنه يمكن معالجة المعادلة (5-19) على أساس الزوايا المجسمة.

إذا فرض أن النقطة  $P$ ، شكل (5-6)، تقع على المسار المغلق  $C$ ، فإن مسار دائرة المصدر  $C'$  (source circuit) ستقابله (subtend) زاوية مجسمة عند تلك النقطة فإذا أجري التكامل على المسار  $C$  فإن النقطة  $P$  ستحصل على مجموعة متتالية من الإزاحات، كل إزاحة تساوي  $dl$ ، فإذا أزيحت  $P$  مسافة قدرها  $dl$  فإن مسار الدائرة  $C'$  ستكون له مناظر (aspects) مختلفة حسب الرؤية عند النقطة  $P$  ولذلك فإن الزاوية المجسمة المقابلة لـ  $C'$  عند وضع جديد لـ  $P$  ستتغير إلى قيمة جديدة قدرها  $d\Omega = \Omega + d\Omega$  ولذلك فإن  $d\Omega$  تمثل التغير في قيمة الزاوية المجسمة المقابلة لـ  $C'$  عند النقطة  $P$  الناتج عن إزاحة النقطة  $P$  بـ  $dl$ .



شكل (٥-٦): حساب التغير في الزاوية المجسمة المقابلة عند النقطة الناتجة عن إزاحة الدائرة C'.

يمكن الحصول على التغير نفسه إذا نُحِيل أن النقطة P ثابتة وأزاحت كل نقطة من مسار الدائرة C' مسافة قدرها dl - . ولذلك يمكن القول إن dΩ يمثل التغير في قيمة الزاوية المجسمة الناتج عن ثبوت النقطة P وإزاحة كل نقطة من C' بـ dl - . وبالرجوع إلى الشكل (٥-٦) نجد أن الجزء المخطط يمثل مساحة قدرها:

$$dS = -d\vec{l} \times d\vec{l}'$$

وحسب ما ورد في البند (٩-٢)، ملحق ٢، فإن المقدار الموجود تحت التكامل في المعادلة (٥-١٩) يمثل زاوية مجسمة مقدارها  $\vec{r} / r^3$  . dS مقابلة للمساحة dS عند النقطة P وتساوي التغير في الزاوية المجسمة عند النقطة P الناتجة عن إزاحة dl' مسافة قدرها dl - . ولذلك إذا أُجري التكامل على المسار C' في المعادلة (٥-١٩) فالنتيجة تمثل مجموع توزيع dl' للمسار C' كاملاً ومنه فإن:

$$d\Omega = \oint_{C'} \frac{(-d\vec{l} \times d\vec{l}') \cdot \vec{r}}{r^3} = \oint \frac{dS \cos \theta}{r^2} \quad (٥-٢٠)$$

وذلك حسب تعريف الزاوية المجسمة بالمعادلة (٢-٤٧) ملحق ٢ .

وبالتعويض في المعادلة (٥-١٩) من المعادلة (٥-٢٠) يُحصل على :

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint d\Omega \quad \dots \dots \dots (٥-٢١)$$

وحسب المعادلة (٢-٥٠) ملحق ٢ ، فإن قيمة هذا التكامل ، للزاوية المجسمة ، يساوي  $4\pi$  .

وبذلك تصبح المعادلة (٥-٢١) بالصورة التالية :

$$\therefore \oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I \quad \dots \dots \dots (٥-٢٢)$$

تسمى المعادلة (٥-٢٢) بقانون أمبير الدوائري أو بقانون أمبير . والاشارة السالبة أو الموجبة التي تسبق  $\mu_0 I$  تعتمد على اتجاه المسار والتيار I المار بالدائرة C . فإذا اختير اتجاه التكامل للمسار C بحيث يمثل العمودي عليه n الاتجاه الموجب كما في الشكل (٥-٧) وكان اتجاه التيار في الدائرة C مع اتجاه n فإن قيمة  $\mu_0 I$  موجبة . أما إذا كان ضده فإن قيمة  $\mu_0 I$  سالبة .

إذا كان هناك أكثر من تيار داخل المسار المغلق C فإن المعادلة (٥-٢٢) تصبح :

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 \Sigma I \quad \dots \dots \dots (٥-٢٢ ب)$$

وهو المطلوب .