

电动力学

第三章：静磁场

杨焕雄

中国科学技术大学物理学院近代物理系

hyang@ustc.edu.cn

April 17, 2019

矢势:

Maxwell 方程组在静磁现象中退化为:

$$\begin{aligned}\nabla \cdot \vec{B} &= 0, \\ \nabla \times \vec{H} &= \vec{J}_f\end{aligned}$$

静磁场特点:

静磁场是有旋无源的矢量场，其磁力线形成闭合曲线。

矢量分析的数学定理告诉我们: **旋度场是无源场**。所以，静磁场的无源性，即 $\nabla \cdot \vec{B} = 0$ ，意味着磁感应强度 \vec{B} 可以表为另一矢量场 \vec{A} 的旋度:

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

\vec{A} 称为磁场的矢势。

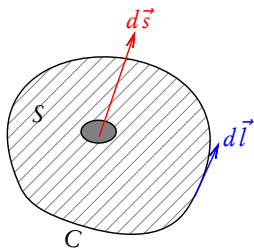
矢势的物理意义:

考虑 \vec{B} 对于任意一个以回路 C 为边界的曲面的磁通量,

$$\Phi_B = \int_S \vec{B} \cdot d\vec{s}$$

因为,

$$\oint_S \vec{B} \cdot d\vec{s} = 0$$



磁通量 Φ_B 只与曲面 S 的边界 C 有关, 而与曲面 S 的具体形状无关。设 S_1 和 S_2 是两个具有共同边界 C 的曲面, 则磁场 \vec{B} 穿过 S_1 与 S_2 的磁通量是相等的。

利用 Stokes 公式知:

$$\Phi_B = \int_S (\nabla \times \vec{A}) \cdot d\vec{s} = \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l}$$

即: 矢势 \vec{A} 沿闭合曲线 C 的“环量”等于穿过以 C 为边界的任一曲面的磁通量。这就是矢势的物理意义。

矢势选择的不唯一性:

若矢势 \vec{A} 的分布为已知, 可以通过求其旋度唯一地确定磁场 \vec{B} :

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

但若已知磁场 \vec{B} 的分布, 并不能唯一地确定矢势 \vec{A} 。

这是因为 \vec{B} 只规定了 \vec{A} 的旋度, 并未同时规定其散度。

例: 设有沿 z 轴方向的均匀磁场 $\vec{B} = B\vec{e}_z$, 求其矢势。

解: 选择柱坐标系。梯度算符在柱坐标系中表达为:

$$\nabla = \vec{e}_r \partial_r + \frac{\vec{e}_\phi}{r} \partial_\phi + \vec{e}_z \partial_z$$

所以 $\nabla r = \vec{e}_r$, 且:

$$\nabla \phi = \frac{\vec{e}_\phi}{r}, \quad \rightsquigarrow \quad \nabla \times \frac{\vec{e}_\phi}{r} = 0$$

矢势选择的不唯一性 (二):

若按下式取矢势 \vec{A} 的试探解,

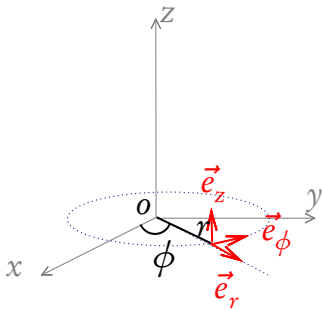
$$\vec{A} = A(r)\vec{e}_\phi$$

则:

$$\begin{aligned} B\vec{e}_z &= \nabla \times [A(r)\vec{e}_\phi] \\ &= \nabla \times \left[rA(r) \frac{\vec{e}_\phi}{r} \right] \\ &= \nabla[rA(r)] \times \frac{\vec{e}_\phi}{r} + rA(r) \nabla \times \frac{\vec{e}_\phi}{r} \\ &= \partial_r[rA(r)]\vec{e}_r \times \frac{\vec{e}_\phi}{r} \\ &= \frac{1}{r}\partial_r[rA(r)]\vec{e}_z \end{aligned}$$

所以,

$$\frac{1}{r}\partial_r[rA(r)] = B, \quad \rightsquigarrow A(r) = \frac{1}{2}Br + \frac{c}{r}.$$



矢势选择的不唯一性 (三):

进一步取积分常数 c 为零, 则得:

$$\vec{A} = \frac{1}{2} Br \vec{e}_\phi$$

这是本问题中均匀磁场的一个合格的矢势, 其散度为:

$$\begin{aligned}\nabla \cdot \vec{A} &= \frac{B}{2} \nabla \cdot (r \vec{e}_\phi) \\ &= \frac{B}{2} \nabla r \cdot \vec{e}_\phi + \frac{Br}{2} \nabla \cdot \vec{e}_\phi \\ &= \frac{B}{2} \vec{e}_r \cdot \vec{e}_\phi \\ &= 0\end{aligned}$$

在柱坐标系中,

$$\nabla \cdot \vec{e}_\phi = 0$$

矢势选择的不唯一性 (四):

若按下式取矢势的试探解,

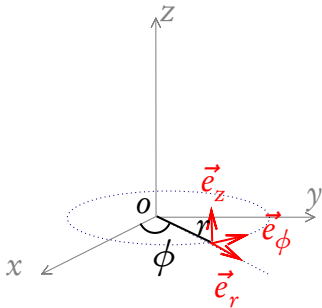
$$\vec{A}' = A'(r, \phi) \vec{e}_r$$

则:

$$\begin{aligned} B\vec{e}_z &= \nabla \times \vec{A}' \\ &= \nabla \times [A'(r, \phi) \vec{e}_r] \\ &= \nabla[A'(r, \phi)] \times \vec{e}_r + A'(r, \phi) \nabla \times \vec{e}_r \\ &= \frac{1}{r} \partial_\phi A'(r, \phi) \vec{e}_\phi \times \vec{e}_r \\ &= -\frac{1}{r} \partial_\phi A'(r, \phi) \vec{e}_z \end{aligned}$$

所以,

$$\frac{1}{r} \partial_\phi A'(r, \phi) = -B, \quad \rightsquigarrow A'(r, \phi) = -Br\phi + c.$$



矢势选择的不唯一性 (五):

进一步取积分常数为零, 则得:

$$\vec{A}' = -Br\phi\vec{e}_r$$

这也是本问题中均匀磁场的一个合格的矢势, 其散度为:

$$\begin{aligned}\nabla \cdot \vec{A}' &= -B\nabla \cdot (r\phi\vec{e}_r) \\ &= -B\nabla \cdot \left[r^2\phi \frac{\vec{e}_r}{r} \right] \\ &= -B\nabla(r^2\phi) \cdot \frac{\vec{e}_r}{r} - Br^2\phi\nabla \cdot \frac{\vec{e}_r}{r} \\ &= -B\partial_r(r^2\phi)\vec{e}_r \cdot \frac{\vec{e}_r}{r} \\ &= -2B\phi \\ &\neq 0.\end{aligned}$$

在柱坐标系中,

$$\nabla \cdot \frac{\vec{e}_r}{r} = 0$$

矢势选择的不唯一性 (六):

上述两个合格矢势之差是:

$$\begin{aligned}\vec{A}' - \vec{A} &= -Br\phi\vec{e}_r - \frac{1}{2}Br\vec{e}_\phi \\ &= -\frac{B}{2}\left(\vec{e}_r\partial_r + \frac{\vec{e}_\phi}{r}\partial_\phi + \vec{e}_z\partial_z\right)(r^2\phi) \\ &= -\frac{B}{2}\nabla(r^2\phi) \\ &= \nabla\Psi\end{aligned}$$

这里,

$$\Psi = -\frac{B}{2}r^2\phi$$

即两个合格矢势之差是一个标量函数的梯度。这个结论具有普遍意义: 因为梯度场无旋, $\nabla \times \nabla\Psi = 0$, 矢势加上任一标量场的梯度后仍是合格的矢势,

$$\nabla \times \vec{A} = \nabla \times (\vec{A} + \nabla\Psi) = \vec{B}.$$

注意到极角 ϕ 进入到矢势 \vec{A}' 的方式,

$$\vec{A}' = -Br\phi\vec{e}_r$$

矢势的单值性意味着上式的定义域是 $0 \leq \phi < 2\pi$.

下面举一例说明上述定义域的重要性。

设想在 XY 平面上存在一个半径为 R 的圆周 C 。沿 Z 轴方向的均匀磁场 \vec{B} 穿过 C 所围圆盘面的磁通量显然是:

$$\Phi_B = \pi R^2 B$$

Question :

可否把 Φ_B 表达为矢势 \vec{A}' 相对于圆周 C 的环量

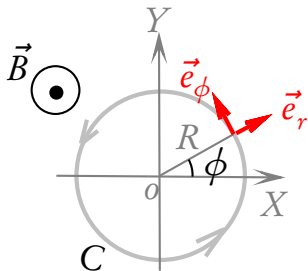
$$\Phi_B \stackrel{?}{=} \oint_C \vec{A}' \cdot d\vec{l}$$

Warning:

倘若误以为矢势

$$\vec{A}' = -Br\phi\vec{e}_r$$

的定义域是 $0 \leq \phi \leq 2\pi$, 则会
导致如下荒诞不经的等式:

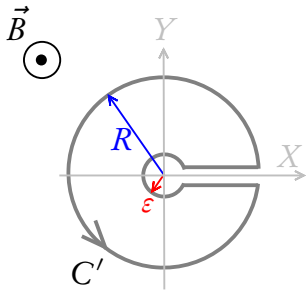


$$\begin{aligned}\pi R^2 B &= \Phi_B \\ &= \oint_C \vec{A}' \cdot d\vec{l} \\ &= \int_0^{2\pi} [-BR\phi\vec{e}_r] \cdot [Rd\phi\vec{e}_\phi] \\ &= -BR^2 \int_0^{2\pi} \phi d\phi \vec{e}_r \cdot \vec{e}_\phi \\ &= 0\end{aligned}$$

认识到矢势

$$\vec{A}' = -Br\phi\vec{e}_r$$

正确的定义域是 $0 \leq \phi < 2\pi$, 则在计算其环量时, 应把回路 C 修改为如本页附图所示的 C' :



$$\begin{aligned}\Phi_B &= \oint_{C'} \vec{A}' \cdot d\vec{l} \\&= \int_{\epsilon}^R [-Br\epsilon\vec{e}_r] \cdot [dr\vec{e}_r] + \int_R^{\epsilon} [-Br(2\pi - \epsilon)\vec{e}_r] \cdot [dr\vec{e}_r] \Big|_{\epsilon \rightarrow 0} \\&= B(2\pi - 2\epsilon) \int_{\epsilon}^R r dr \vec{e}_r \cdot \vec{e}_r \Big|_{\epsilon \rightarrow 0} \\&= B(\pi - \epsilon)(R^2 - \epsilon^2) \Big|_{\epsilon \rightarrow 0} \\&= B\pi R^2\end{aligned}$$

另一种方法是使用环量 $\oint_{C'} \vec{A}' \cdot d\vec{l}$ 所具有的规范不变性:

$$\oint_{C'} \vec{A}' \cdot d\vec{l} = \oint_{C'} (\vec{A}' - \nabla \Psi) \cdot d\vec{l}$$

式中 Ψ 为回路 C' 上的任一单值标量函数。

理由是:

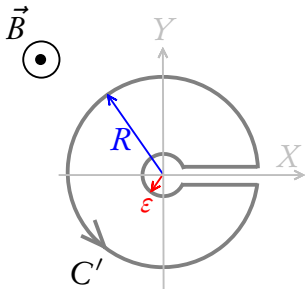
$$\oint_{C'} \nabla \Psi \cdot d\vec{l} = \oint_{C'} d\Psi = 0$$

现取

$$\Psi = -\frac{1}{2} B r^2 \phi$$

则有:

$$\vec{A}' - \nabla \Psi = -B r \phi \vec{e}_r + \frac{1}{2} B \nabla (r^2 \phi) = \frac{1}{2} B r \vec{e}_\phi$$



这正是前面求得的均匀磁场合格矢势中的第一个,

$$\vec{A} = \frac{1}{2} B r \vec{e}_\phi$$

其定义域已经从 \vec{A}' 的 $0 \leq \phi < 2\pi$ 延拓为 $0 \leq \phi \leq 2\pi$.

所以,

$$\begin{aligned}\Phi_B &= \oint_{C'} \vec{A}' \cdot d\vec{l} \\&= \oint_{C'} \vec{A} \cdot d\vec{l} \\&= \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l} \\&= \int_0^{2\pi} \left[\frac{1}{2} B R \vec{e}_\phi \right] \cdot [R d\phi \vec{e}_\phi] \\&= \frac{1}{2} B R^2 \int_0^{2\pi} d\phi \vec{e}_\phi \cdot \vec{e}_\phi \\&= B \pi R^2\end{aligned}$$

库仑规范:

矢势不唯一性的原因:

只有矢势的旋度 $\nabla \times \vec{A} = \vec{B}$ 或者环量 $\oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l} = \Phi_B$ 才有物理意义。

而矢势的散度 $\nabla \cdot \vec{A}$ 并没有直接的物理意义, 可以随意选择。

对矢势散度的选择称为“规范 (Gauge) 选择”。在静磁学中, 通常选择所谓 “库仑规范”:

$$\nabla \cdot \vec{A} = 0$$

库仑规范中矢势的微分方程:

在线性均匀介质中, $\vec{B} = \mu \vec{H}$, 这里 μ 为常数。因此,

$$\nabla \times \vec{B} = \mu \vec{j}_f$$

将 $\vec{B} = \nabla \times \vec{A}$ 代入, 并采用库仑规范条件, 则:

$$\begin{aligned}\mu \vec{j}_f &= \nabla \times (\nabla \times \vec{A}) \\ &= \nabla(\nabla \cdot \vec{A}) - \nabla^2 \vec{A} \\ &= -\nabla^2 \vec{A}\end{aligned}$$

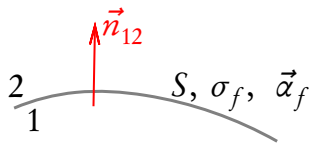
即:

$$\nabla^2 \vec{A} = -\mu \vec{j}_f$$

此式表明, 在库仑规范中静磁场的矢势的各个直角分量均满足 Poisson 方程:

$$\nabla^2 A_i = -\mu j_f^{(i)}, \quad (i = 1, 2, 3)$$

矢势的边值关系:



在两种介质界面上, 磁感应强度与磁场强度满足的边值关系是:

$$\vec{n}_{12} \cdot (\vec{B}_2 - \vec{B}_1)|_S = 0$$

$$\vec{n}_{12} \times (\vec{H}_2 - \vec{H}_1)|_S = \vec{\alpha}_f$$

现在把它们转化为矢势需要满足的边界条件。采取库仑规范, 如此矢势的散度、旋度分别满足方程 $\nabla \cdot \vec{A} = 0$ 和 $\nabla \times \vec{A} = \vec{B}$. 写作积分形式, 即为:

$$\oiint_{\mathcal{D}} \vec{A} \cdot d\vec{\sigma} = 0, \quad \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l} = \iint_{\mathcal{F}} \vec{B} \cdot d\vec{\sigma}.$$

把以上二式应用于两种介质的分界面上, 前者给出 \vec{A} 的法向分量连续, 后者给出 \vec{A} 的切向分量连续。综合起来, 即有:

$$\vec{A}_1|_S = \vec{A}_2|_S$$

矢势在两种介质分界面上的连续性等价于边界条件,

$$\vec{n}_{12} \cdot (\vec{B}_2 - \vec{B}_1)|_S = 0$$

为了看清这一点, 可在界面某地点两侧各取一个形状、大小相同, 与界面平行的闭合回路 C_1 和 C_2 , 所围面积同为 ΔS . 如此, 根据穿过曲面 \mathcal{F} 的磁通量两种表达式的等价性,

$$\Phi_B = \iint_{\mathcal{F}} \vec{B} \cdot d\vec{\sigma} = \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l}$$

我们有:

$$\begin{aligned} \vec{n}_{12} \cdot \vec{B}_1|_S &= \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \left[\frac{1}{\Delta S} \oint_{C_1} \vec{A}_1 \cdot d\vec{l} \right] \\ &= \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \left[\frac{1}{\Delta S} \oint_{C_2} \vec{A}_2 \cdot d\vec{l} \right] = \vec{n}_{12} \cdot \vec{B}_2|_S \end{aligned}$$

这正是介质分界面处磁感应强度法向分量的连续性。

磁场强度满足的边值关系

$$\vec{n}_{12} \times (\vec{H}_2 - \vec{H}_1)|_S = \vec{\alpha}_f$$

只能以直接的方式转换为矢势需要满足的边界条件。注意到:

$$\vec{H} = \frac{1}{\mu} \vec{B} = \frac{1}{\mu} \nabla \times \vec{A}$$

所以,

$$\vec{n}_{12} \times \left[\frac{1}{\mu_2} \nabla \times \vec{A}_2 - \frac{1}{\mu_1} \nabla \times \vec{A}_1 \right]_S = \vec{\alpha}_f$$

小结:

库仑规范下求解静磁场分布的基本方法是求矢势微分方程

$$\nabla^2 \vec{A} = -\mu \vec{J}_f$$

满足边界条件

$$\vec{A}_1|_S = \vec{A}_2|_S, \quad \vec{n}_{12} \times \left[\frac{1}{\mu_2} \nabla \times \vec{A}_2 - \frac{1}{\mu_1} \nabla \times \vec{A}_1 \right]_S = \vec{\alpha}_f$$

的解.

磁场轴对称分布情形下矢势的定解问题:

若电流密度矢量沿 z 轴分布, 矢势满足的微分方程在库仑规范中退化为:

$$\nabla^2 \vec{A} = -\mu J_f \hat{k}$$

① 这个方程的解的一种可能的形式是:

$$\vec{A} = A(x, y, z) \hat{k}$$

② 库仑规范条件 $\nabla \cdot \vec{A} = 0$ 进一步要求:

$$0 = \partial_z A(x, y, z) \quad \rightsquigarrow A = A(x, y)$$

由此求出的磁感应强度将与 z 坐标无关, 即磁场分布具有轴对称性:

$$\vec{A} = A(x, y) \hat{k}$$

设所涉及的物理问题宜采取柱坐标系，二介质的分界面是半径为 $\rho = R$ 的圆柱面。这样，

$$\vec{A} = A(\rho, \phi) \hat{k}$$

$A(\rho, \phi)$ 满足的微分方程是：

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial A}{\partial \rho} \right) + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 A}{\partial \phi^2} = -\mu J_f$$

若 $J_f = 0$ ，则此方程可以通过分离变量法求解。通解的具体形式是：

$$\begin{aligned} A(\rho, \phi) = & (a_0 + b_0 \ln \rho)(c_0 + d_0 \phi) \\ & + \sum_{m>0} \left(a_m \rho^m + \frac{b_m}{\rho^m} \right) [c_m \sin(m\phi) + d_m \cos(m\phi)] \end{aligned}$$

通解中的积分常数应由矢势满足的边界条件确定。

矢势边界条件:

- ① 自然边界条件是 $\rho \rightarrow 0$ 和 $\rho \rightarrow \infty$ 两种情形下矢势的有限性¹.

- ② $\rho = R$ 边界上矢势的连续性可表为:

$$A_{in}(\rho, \phi)|_{\rho=R} = A_{out}(\rho, \phi)|_{\rho=R}$$

- ③ 最后分析 $\rho = R$ 边界上的边界条件

$$\vec{e}_\rho \times \left[\frac{1}{\mu_{out}} \nabla \times \vec{A}_{out} - \frac{1}{\mu_{in}} \nabla \times \vec{A}_{in} \right]_{\rho=R} = \alpha_f \hat{k}$$

¹ 此处默认电流是分布于空间有限区域. 倘若电流分布可以延伸到无穷远, 则 $A_{out}(\rho, \phi)|_{\rho \rightarrow \infty} \sim \ln \rho$.

注意到:

$$\begin{aligned}\nabla \times \vec{A} &= \nabla \times [A(\rho, \phi) \hat{k}] \\ &= \nabla A(\rho, \phi) \times \hat{k} \\ &= \left[\vec{e}_\rho \partial_\rho A + \frac{\vec{e}_\phi}{\rho} \partial_\phi A \right] \times \hat{k} \\ &= -\vec{e}_\phi \partial_\rho A + \frac{\vec{e}_\rho}{\rho} \partial_\phi A\end{aligned}$$

我们有:

$$\vec{e}_\rho \times \left(\frac{1}{\mu} \nabla \times \vec{A} \right) = -\hat{k} \frac{1}{\mu} \partial_\rho A$$

所以, 前述边界条件具体化为:

$$\frac{1}{\mu_{out}} \frac{\partial A_{out}(\rho, \phi)}{\partial \rho} \Big|_{\rho=R} - \frac{1}{\mu_{in}} \frac{\partial A_{in}(\rho, \phi)}{\partial \rho} \Big|_{\rho=R} = -\alpha_f$$

无界空间中静磁场的矢势:

在无界空间中, 倘若全空间的电流分布为已知, 则静磁矢势微分方程可以第二格林公式求解。

在第二格林公式,

$$\int_V (\psi \nabla'^2 \varphi - \varphi \nabla'^2 \psi) d^3x' = \oint_S \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial n'} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial n'} \right) ds'$$

中,

- 取 ψ 为静磁矢势的某一直角分量, $\psi(\vec{x}') = A_i(\vec{x}')$, 以及:

$$\varphi(\vec{x}') = \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|}$$

- 进一步取 V 为全空间 (所以无边界, 或者边界面在无穷远处以致于边界面上的矢势为零), 则公式右端为零。
- 注意到,

$$\nabla'^2 \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} = -4\pi \delta^{(3)}(\vec{x} - \vec{x}')$$

我们有:

$$\begin{aligned} A_i(\vec{x}) &= \int_V d^3x' \delta^{(3)}(\vec{x} - \vec{x}') A_i(\vec{x}') \\ &= -\frac{1}{4\pi} \int_V d^3x' [-4\pi \delta^{(3)}(\vec{x} - \vec{x}')] A_i(\vec{x}') \\ &= -\frac{1}{4\pi} \int_V d^3x' A_i(\vec{x}') \left[\nabla'^2 \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} \right] \\ &= -\frac{1}{4\pi} \int_V d^3x' \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} \nabla'^2 A_i(\vec{x}') \\ &= \frac{\mu}{4\pi} \int_V d^3x' \frac{J_f^{(i)}(\vec{x}')}{|\vec{x} - \vec{x}'|} \end{aligned}$$

上式倒数第二步使用了第二格林公式。所以,

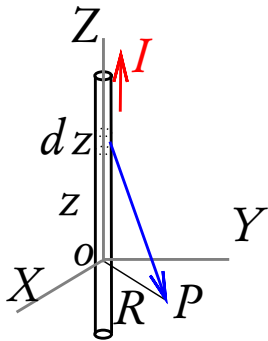
$$\vec{A}(\vec{x}) = \frac{\mu}{4\pi} \int_V d^3x' \frac{\vec{J}_f(\vec{x}')}{|\vec{x} - \vec{x}'|}$$

例题:

例: 无穷长直导线载电流 I , 求磁场的矢势和磁感应强度分布.

解: 取导线沿 z 轴建立柱坐标系。设场点 P 到导线的距离为 R , 电流元 $Id\vec{l} = Idz\hat{k}$ 到 P 的距离为 $r = \sqrt{R^2 + z^2}$, 如图示. 按照前述矢势计算公式, 则有,

$$\begin{aligned}\vec{A} &= \frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint_C \frac{d\vec{l}}{r} \\ &= \hat{k} \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{dz}{\sqrt{z^2 + R^2}} \rightsquigarrow \infty\end{aligned}$$



此积分的发散性说明: 在本例中, 由于电流分布于无穷长导线上, 不能将无穷远处的矢势看成零, 因此,

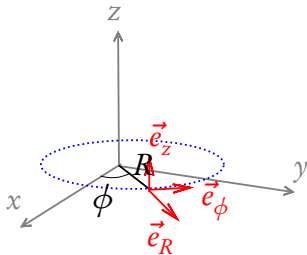
$$\vec{A}(\vec{x}) \neq \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V d^3x' \frac{\vec{J}_f(\vec{x}')}{|\vec{x} - \vec{x}'|}$$

本例中磁场的矢势可以按其定义式求得。
为此，先使用安培环路定理

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I$$

计算场点 P 处的磁感应强度 \vec{B} ，结论是：

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{2\pi R} \vec{e}_\phi$$



现在重新计算矢势分布。注意到柱坐标系中梯度算符的表达式是：

$$\nabla = \vec{e}_R \partial_R + \frac{\vec{e}_\phi}{R} \partial_\phi + \hat{k} \partial_z$$

所以，

$$\vec{B} = -\frac{\mu_0 I}{2\pi R} (\vec{e}_R \times \hat{k}) = -\frac{\mu_0 I}{2\pi} [\vec{e}_R \partial_R (\ln R)] \times \hat{k} = -\frac{\mu_0 I}{2\pi} \nabla (\ln R) \times \hat{k}$$

利用矢量分析恒等式,

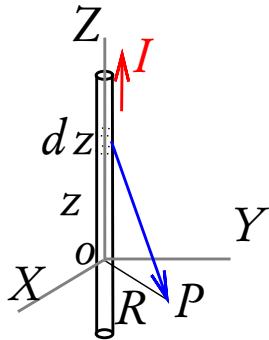
$$\nabla \times (\psi \vec{C}) = \nabla \psi \times \vec{C} + \psi \nabla \times \vec{C}$$

以及在柱坐标系中 $\nabla \times \hat{k} = 0$ 的事实, 我们有:

$$\begin{aligned}\vec{B} &= -\frac{\mu_0 I}{2\pi} \nabla (\ln R) \times \hat{k} \\ &= -\frac{\mu_0 I}{2\pi} \nabla \times [(\ln R) \hat{k}] \\ &= \nabla \times \left[-\frac{\mu_0 I}{2\pi} (\ln R) \hat{k} + \vec{c} \right]\end{aligned}$$

将此式与矢势的定义式 $\vec{B} = \nabla \times \vec{A}$ 比较, 即知本例中载流直导线在 P 点激发的磁场的矢势为:

$$\vec{A} = -\frac{\mu_0 I}{2\pi} (\ln R) \hat{k} + \vec{c}$$



参考书推荐:

T. Matsushita,

[Electricity and Magnetism](#), Springer, 2014, Chapters 6 & 7.

例题二:

例: 半径为 a 的导线圆环载有电流强度 I , 求矢势和磁感应强度.

解: 因电流分布于空间有限区域, 故其磁场的矢势可由下式计算:

$$\vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_C \frac{Id\vec{l}}{r}$$

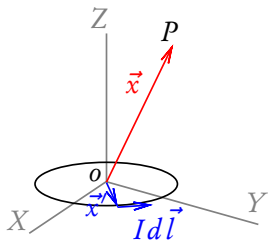
式中 $r = |\vec{x} - \vec{x}'|$.

设场点 P 的球坐标为 (R, θ, ϕ) , 则:

$$\vec{x} = R\vec{e}_R = R\cos\theta\hat{k} + R\sin\theta\cos\phi\hat{i} + R\sin\theta\sin\phi\hat{j}$$

载流圆环位于赤道面上, 任一源点的球坐标可写为 $(a, \pi/2, \phi')$, 其相对于坐标原点的位置矢量可表为:

$$\vec{x}' = a\vec{e}_{R'} = a\cos\phi'\hat{i} + a\sin\phi'\hat{j}$$



从而可以把环形导线上的电流元表达为:

$$Id\vec{l} = Id\vec{x}' = Ia(-\sin\phi'\hat{i} + \cos\phi'\hat{j})d\phi'$$

ϕ' 的取值范围是: $0 \leq \phi' \leq 2\pi$. 进一步注意到:

$$\begin{aligned}\vec{x} \cdot \vec{x}' &= Ra \sin\theta (\cos\phi \cos\phi' + \sin\phi \sin\phi') \\ &= Ra \sin\theta \cos(\phi - \phi')\end{aligned}$$

场点、源点之间的距离可以表达为:

$$\begin{aligned}r &= |\vec{x} - \vec{x}'| \\ &= \sqrt{R^2 + a^2 - 2\vec{x} \cdot \vec{x}'} = \sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra \sin\theta \cos(\phi - \phi')}\end{aligned}$$

将 $Id\vec{l}$ 与 r 的表式代入到矢势的计算公式中, 并计及直角坐标系基矢是常矢量这一事实, 我们得到:

$$\vec{A} = \frac{\mu_0 I a}{4\pi} \left[-\hat{i} \int_0^{2\pi} \frac{\sin \phi' d\phi'}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra \sin \theta \cos(\phi - \phi')}} + \hat{j} \int_0^{2\pi} \frac{\cos \phi' d\phi'}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra \sin \theta \cos(\phi - \phi')}} \right]$$

做变量代换 $\alpha = \phi' - \phi$ 并计及数学恒等式:

$$\int_0^{2\pi} \frac{\sin \alpha d\alpha}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra \sin \theta \cos \alpha}} = 0$$

可以把矢势的表达式简化为:

$$\vec{A} = \frac{\mu_0 I a}{4\pi} (-\sin \phi \hat{i} + \cos \phi \hat{j}) \int_0^{2\pi} \frac{\cos \alpha d\alpha}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra \sin \theta \cos \alpha}}$$

数学小贴士:

场点 P 处的球坐标沿方位角 ϕ 方向的单位基矢可以通过整体直角坐标基矢表为,

$$\vec{e}_\phi = \frac{1}{\sin \theta} \partial_\phi \vec{e}_R = -\sin \phi \hat{i} + \cos \phi \hat{j}$$

所以,

$$\vec{A} = \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 I a}{4\pi} \int_0^{2\pi} \frac{\cos \alpha d\alpha}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra \sin \theta \cos \alpha}}$$

即 P 点磁场的矢势只有 ϕ 分量, 且此分量只依赖于两个球坐标 R 与 θ , 和方位角 ϕ 的大小无关. 此表达式中涉及的积分是椭圆积分, 无解析表达式.

现在设场点 P 的位置满足条件:

$$2Ra \sin \theta \ll R^2 + a^2$$

这个条件描写

- $R \gg a$, 远场
- $R \sin \theta \ll a$, 近轴

两种近似情形. 在此条件下,

$$\begin{aligned} & \frac{1}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra \sin \theta \cos \phi'}} \\ & \approx \frac{1}{\sqrt{R^2 + a^2}} \left[1 + \left(\frac{Ra \sin \theta \cos \phi'}{R^2 + a^2} \right) + \frac{3}{2} \left(\frac{Ra \sin \theta \cos \phi'}{R^2 + a^2} \right)^2 \right. \\ & \quad \left. + \frac{5}{2} \left(\frac{Ra \sin \theta \cos \phi'}{R^2 + a^2} \right)^3 + \cdots \right] \end{aligned}$$

利用此展开式，并注意到当 n 为非负整数时，

$$\int_0^{2\pi} \cos^{2n} \phi' d\phi' = \frac{\pi^2 2^{2n+1}}{(2n)! [\Gamma(1/2 - n)]^2}, \quad \int_0^{2\pi} \cos^{2n+1} \phi' d\phi' = 0$$

可以求出矢势的近似表达式如下：

$$\vec{A} = A_\phi(R, \theta) \vec{e}_\phi$$

式中，

$$A_\phi(R, \theta) \approx \frac{\mu_0 I a}{4\sqrt{R^2 + a^2}} \frac{Ra \sin \theta}{R^2 + a^2} \left[1 + \frac{15}{8} \frac{R^2 a^2 \sin^2 \theta}{(R^2 + a^2)^2} \right]$$

下面求磁感应强度的分布。

梯度算符在场点 P 处的球坐标系中表为,

$$\nabla = \vec{e}_R \partial_R + \frac{\vec{e}_\theta}{R} \partial_\theta + \frac{\vec{e}_\phi}{R \sin \theta} \partial_\phi$$

所以,

$$\nabla \phi = \frac{\vec{e}_\phi}{R \sin \theta}, \quad \rightsquigarrow \quad \nabla \times \frac{\vec{e}_\phi}{R \sin \theta} = 0$$

场点 P 处的磁感应强度计算如下:

$$\begin{aligned} \vec{B} &= \nabla \times \vec{A} = \nabla \times (A_\phi \vec{e}_\phi) = \nabla \times \left[(R \sin \theta A_\phi) \frac{\vec{e}_\phi}{R \sin \theta} \right] \\ &= \nabla (R \sin \theta A_\phi) \times \frac{\vec{e}_\phi}{R \sin \theta} \\ &= \left[\vec{e}_R \partial_R (R \sin \theta A_\phi) + \frac{\vec{e}_\theta}{R} \partial_\theta (R \sin \theta A_\phi) \right] \times \frac{\vec{e}_\phi}{R \sin \theta} \\ &= \frac{\vec{e}_R}{R^2 \sin \theta} \partial_\theta (R \sin \theta A_\phi) - \frac{\vec{e}_\theta}{R \sin \theta} \partial_R (R \sin \theta A_\phi) \end{aligned}$$

设场点 P 位于远场区, $R \gg a$, 则:

$$A_\phi \approx \frac{\mu_0 I a^2}{4R^2} \sin \theta \left(1 + \frac{15}{8} \frac{a^2 \sin \theta}{R^2} \right) \approx \frac{\mu_0 I a^2}{4R^2} \sin \theta$$

通过简单的计算可知:

$$\partial_\theta (R \sin \theta A_\phi) \approx \frac{\mu_0 I a^2}{2R} \sin \theta \cos \theta$$

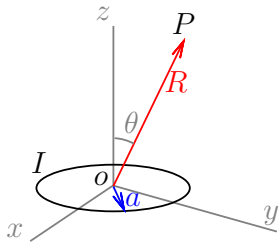
$$\partial_R (R \sin \theta A_\phi) \approx -\frac{\mu_0 I a^2}{4R^2} \sin^2 \theta$$

代入到前页给出的 \vec{B} 的表达式中, 就得到:

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I a^2}{4R^3} \left(2 \cos \theta \vec{e}_R + \sin \theta \vec{e}_\theta \right)$$

将来我们会看到, 上式实际上是磁偶极子激发的磁感应强度. 所以, 闭合载流导线对于远处的场点而言相当于是一个磁偶极子.

半无限载流螺线管的矢势:



按照前述例题的分析, 半径 $a \rightsquigarrow 0$ 但 $m = I\pi a^2$ 保持有限的环形载流导线在空间激发的静磁矢势为:

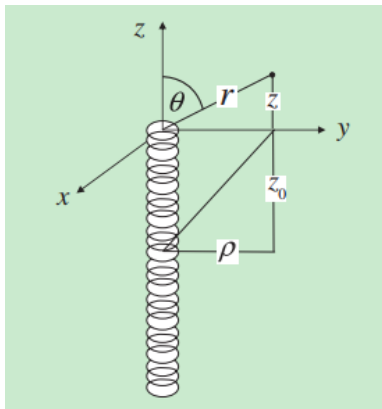
$$\begin{aligned}\vec{A} &= \frac{\mu_0 I a^2}{4R^2} \sin \theta \vec{e}_\phi \\ &= \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\vec{m} \times \vec{R}}{R^3}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\hat{k} \times \vec{e}_R \\ &= \hat{k} \times \sin \theta (\cos \phi \hat{i} + \sin \phi \hat{j}) \\ &= \sin \theta (\cos \phi \hat{j} - \sin \phi \hat{i}) \\ &= \sin \theta \vec{e}_\phi\end{aligned}$$

式中 $\vec{m} = m \hat{k}$ 是载流线圈的磁偶极矩, $\vec{R} = R \vec{e}_R$ 是场点 P 相对于载流线圈中心的位置矢量. 采取柱坐标系, $\vec{R} = \rho \hat{\rho} + z \hat{k}$, 则有:

$$\vec{A} = \frac{\mu_0 m}{4\pi} \frac{\rho}{(\rho^2 + z^2)^{3/2}} \vec{e}_\phi$$

现在考虑半无限长的载流螺线管在空间激发的静磁场的矢势。如图所示，设螺线管占据 $-z$ 轴，单位长度的磁偶极矩为 $g\hat{k}$ ，



螺线管上纵向坐标为 z_0 的载流圆环在场点 P 处激发的静磁矢势为：

$$d\vec{A} = \frac{\mu_0 g dz_0}{4\pi} \frac{\rho}{[\rho^2 + (z - z_0)^2]^{3/2}} \vec{e}_\phi$$

半无限长载流螺线管在场点 P 处激发的静磁矢势为:

$$\begin{aligned}\vec{A} &= \int d\vec{A} \\ &= \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 g \rho}{4\pi} \int_{-\infty}^0 \frac{dz_0}{[\rho^2 + (z - z_0)^2]^{3/2}} \\ &= \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 g \rho}{4\pi} \frac{1}{\rho^2} \left[1 - \frac{z}{\sqrt{\rho^2 + z^2}} \right]\end{aligned}$$

引入 P 点的球坐标 (r, θ, ϕ) . 由前页示意图知:

$$\rho = r \sin \theta, \quad z = r \cos \theta$$

故半无限长载流螺线管在场点 P 处激发的矢势可重新表为:

$$\vec{A} = \frac{\mu_0 g (1 - \cos \theta)}{4\pi r \sin \theta} \vec{e}_\phi$$

显然, 此矢势的定义域为 $r > 0$, $0 \leq \theta < \pi$, 即矢势在排除了原点及 $-z$ 轴的空间中有效.

半无限长载流螺线管在长点 P 处激发的磁感应强度分布为:

$$\begin{aligned}\vec{B} &= \nabla \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \nabla \times \left[\frac{g(1 - \cos \theta)}{r \sin \theta} \vec{e}_\phi \right] \\&= \frac{\mu_0 g}{4\pi} \nabla(1 - \cos \theta) \times \frac{\vec{e}_\phi}{r \sin \theta} \\&= \frac{\mu_0 g}{4\pi} \frac{\sin \theta}{r} \vec{e}_\theta \times \frac{\vec{e}_\phi}{r \sin \theta} \\&= \frac{\mu_0 g}{4\pi} \frac{\vec{e}_r}{r^2}\end{aligned}$$

其定义域自然也是 $r > 0$, $0 \leq \theta < \pi$.

2: 这个表达式可否能让你联想起了什么?

静磁场的能量:

线性介质中磁场的总能量表达为:

$$W = \int_{\Omega} u d^3x, \quad u = \frac{1}{2} \vec{B} \cdot \vec{H}$$

上式中 u 是磁能密度, 总能量积分遍及磁场分布的全部区域 Ω .
在静磁现象中, $\vec{B} = \nabla \times \vec{A}$, $\nabla \times \vec{H} = \vec{J}_f$, 注意到:

$$\begin{aligned} \vec{B} \cdot \vec{H} &= (\nabla \times \vec{A}) \cdot \vec{H} = \epsilon_{ijk} (\partial_j A_k) H_i = \partial_j (\epsilon_{ijk} A_k H_i) - \epsilon_{ijk} A_k (\partial_j H_i) \\ &= \nabla \cdot (\vec{A} \times \vec{H}) + \vec{A} \cdot (\nabla \times \vec{H}) = \nabla \cdot (\vec{A} \times \vec{H}) + \vec{A} \cdot \vec{J}_f \end{aligned}$$

静磁场的总能量可以重新表达为:

$$W = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \vec{B} \cdot \vec{H} d^3x = \frac{1}{2} \oint_S (\vec{A} \times \vec{H}) \cdot d\vec{s} + \frac{1}{2} \int_{\Omega} \vec{A} \cdot \vec{J}_f d^3x$$

假设无穷远处磁场的矢势为零, 则上式右端第一项的面积分为零. 所以,

$$W = \frac{1}{2} \int_V d^3x \vec{A} \cdot \vec{J}_f$$

式中的积分区域 V 仅仅代表电流的分布区域.

电流与外磁场之间的相互作用磁能:

现在计算某电流分布 \vec{J} 在给定外磁场中的相互作用能量.

以 \vec{A}_e 表示外磁场的矢势, \vec{J}_e 表示产生此外磁场的电流分布, 以 \vec{A} 表示电流分布 \vec{J} 本身激发的磁场的矢势. 如此, 总的电流分布 $(\vec{J} + \vec{J}_e)$ 所激发的总的静磁场的能量可写为:

$$\begin{aligned} W &= \frac{1}{2} \int_V (\vec{J} + \vec{J}_e) \cdot (\vec{A} + \vec{A}_e) d^3x \\ &= \frac{1}{2} \int_V \vec{J} \cdot \vec{A} d^3x + \frac{1}{2} \int_V \vec{J}_e \cdot \vec{A}_e d^3x \\ &\quad + \frac{1}{2} \int_V (\vec{J} \cdot \vec{A}_e + \vec{J}_e \cdot \vec{A}) d^3x \end{aligned}$$

所以, 电流 \vec{J} 与外磁场 \vec{B}_e 的相互作用能量是:

$$W_i = \frac{1}{2} \int_V (\vec{J} \cdot \vec{A}_e + \vec{J}_e \cdot \vec{A}) d^3x$$

因为,

$$\vec{A} = \frac{\mu}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{x}') d^3x'}{|\vec{x} - \vec{x}'|}, \quad \vec{A}_e = \frac{\mu}{4\pi} \int \frac{\vec{J}_e(\vec{x}') d^3x'}{|\vec{x} - \vec{x}'|}$$

前页所得的相互作用能 W_i 表达式中的两项相等. 所以,

$$W_i = \int_V \vec{J} \cdot \vec{A}_e d^3x$$

作业:

- ① 取库仑规范, 试分别在直角坐标系、球坐标系和柱坐标系中写出均匀磁场 $\vec{B} = B\hat{i}$ 的矢势².
- ② 两根无限长直导线相互平行, 其中载有大小相等、方向相反的稳恒电流. 设每根导线中的电流强度为 I , 求此体系所激发的静磁场的矢势.
- ③ 半径为 R 的薄圆柱壳上载有沿轴向的稳恒电流, 其线电流密度矢量在柱坐标系中可表为:

$$\vec{\alpha}_f = \alpha_0(1 + k \cos \phi)\hat{k}$$

式中 α_0 和 k 均为常参数, ϕ 为方位角. 求薄圆柱壳内、外空间的磁场分布.

²默认假设: 笛卡尔直角坐标系 x, y, z 轴方向的单位基矢分别记为 \hat{i}, \hat{j} 和 \hat{k} .