

弱磁材料磁测线圈的设计

秦 都

(西北轻工业学院)

一、引言

测量磁化率的仪器和装置是多种多样的^[1,2]。提高测量灵敏度，尤其对弱磁性材料，是一个十分重要的问题。提高冲击法测磁灵敏度的主要途径有：选用灵敏的积分器，增加磁场以及合理地制作测量线圈。本文仅就后者进行讨论。

二、测量线圈

在一般冲击法测量弱磁材料磁性的装置中，测量线圈大多为串联反接的两组线圈，可以固定在一个骨架上，也可以分别绕制。分析表明，单一的测量线圈与一个低内阻的互感线圈达到补偿，有益于灵敏度的提高和零点的稳定。

设想一个中空的圆柱状测量线圈，其长度为 L ，内外半径分别为 r_1 和 r_2 。若用外直径为 d 、铜芯直径为 d_0 ，且两者之比 $K = d/d_0$ 在 d_0 范围内近似为常数的漆包铜线来绕制^[3]，则总圈数 $n = n_1 \cdot n_2$ ，其中 $n_1 = L/(dK_y)$ ， $n_2 = (r_2 - r_1)/(dK_B)$ ， K_y 和 K_B 分别称为排绕和叠绕系数^[3]。把此线圈置于螺线管内，当磁场的变化用一互感 M 来补偿时，其基本方程为

$$\pi n_1 \sum_{n_2} [r_1 + (n_2 - 1)dK_B]^2 m = M \cdot 10^8, \quad (1)$$

$$R_n = \frac{8\rho n_1}{d_0^2} \sum_{n_2} \left[r_1 + \frac{1}{2} dK_B + (n_2 - 1)dK_B \right] = R_K - R_M, \quad (2)$$

$$S_I = \frac{4\pi^2(r_1 - D)^2 n_1 n_2}{C_{\phi 0} + C_Q(R_n + R_M)}, \quad (3)$$

式中 m 为螺线管常数， M 为互感器的互感量，

物理

R_n 为线圈电阻， ρ 为漆包线铜芯的电阻率， R_K 为冲击检流计外接临界电阻， R_M 为互感器次级线圈电阻， S_I 为磁化灵敏度， D 为绕线骨架的径向厚度， $C_{\phi 0}$ 为检流计的外接电阻为零时的磁通常数， C_Q 为电量常数。

可以证明，检流计工作状态不同，则 C_Q 取值不同，其改变为 $C_Q^{(2)} > C_Q^{(K)} > C_Q^{(1)}$ 。具体公式为

$$\begin{aligned} C_Q^{(1)} &= \frac{T_0}{2\pi S_I} \exp\left(\frac{\beta}{\sqrt{1-\beta^2}} \cdot \operatorname{tg}^{-1}\left(\frac{\sqrt{1-\beta^2}}{\beta}\right)\right) \\ &= \frac{T_0}{2\pi S_I} \exp\left(\frac{4}{3} - \frac{1}{3\beta^2} + \dots\right) \\ &\quad \left(\frac{\sqrt{2}}{2} \leq \beta < 1\right), \end{aligned} \quad (4)$$

$$\begin{aligned} C_Q^{(2)} &= \frac{T_0}{2\pi S_I} \exp\left(\frac{\beta}{\sqrt{\beta^2-1}} \cdot \operatorname{tg} h^{-1}\left(\frac{\sqrt{\beta^2-1}}{\beta}\right)\right) \\ &= \frac{T_0}{2\pi S_I} \exp\left(\frac{4}{3} - \frac{1}{3\beta^2} + \dots\right) \quad (\beta > 1), \end{aligned} \quad (5)$$

$$C_Q^{(K)} = \frac{T_0 e}{2\pi S_I} \quad (\beta = 1), \quad (6)$$

式中 T_0 和 S_I 分别表示检流计的周期和电流灵敏度， β 为阻尼度。

由于存在关系式

$$R = (R_K + R_g) \cdot \frac{1 - \beta_0}{\beta - \beta_0}, \quad (7)$$

式中 R_g 为检流计内阻， R 为检流计回路的总电阻， β_0 表示空气阻尼所对应的阻尼度。可以看出，当 $\beta \approx 1$ 或 $R \approx R_K + R_g$ 时，在一级近似中，可认为 C_Q 为一常数。

在 $\beta = 1$ 的临界状态，当 $n_2 \gg 1$ 且 $D \approx 0$ 时，由(1)、(2)和(3)式可解得

$$r_1 = P r_2 \quad (0 < P < 1), \quad (8)$$

$$d^4 = \frac{4\rho L K^2 (1 - P^2) r_2^2}{K_y K_B (R_K - R_M)}, \quad (9)$$

$$S_I = \frac{2\pi^2 P^2 r_2^2}{K C_\varrho (R_{g0} + R_K)} \sqrt{\frac{L(R_K - R_M)(1 - P)}{K_y K_B \rho (1 + P)}}, \quad (10)$$

式中 $R_{g0} = C_{\phi0}/C_\varrho$, 称为检流计等效内阻; P 满足于

$$\frac{(1 - P^2)^2}{1 - P^2} = \frac{36 M^2 K^2 \rho K_y K_B \cdot 10^{16}}{\pi^2 m^2 r_2^4 L (R_K - R_M)} \cdot [1 + \delta]^2, \quad (11)$$

式中 δ 为修正量, 当 $n_2 \rightarrow \infty$ 时, $\delta = 0$. 若略去 P^6 ($P^6 \approx 0$), 从上式易求出 P 值. 不难证明,

表 1 冲击检流计常数和最佳磁化灵敏度

| 类别 型号 | $R_g(\Omega)$ | $R_K(\Omega)$ | $T_0(s)$ | $C_{\phi0}(Mx/mm)$ | $C_Q(Mx/mm \cdot \Omega)$ | $R_{g0}(\Omega)$ | $S_{I_{max}}^*(m/Gs)$ |
|----------|---------------|---------------|----------|--------------------|---------------------------|------------------|-----------------------|
| M17/12 | 22 | 250 | 15 | 30 | 0.097 | 309 | 20.63 |
| AC4/4-1 | 7.3 | 36 | 22 | 40 | 0.69 | 58.0 | 6.435 |
| AC4/3 | 86 | 1000 | 18 | 255 | 0.13 | 1962 | 6.160 |
| 4789 | 16 | 300 | 20 | 80 | 0.22 | 364 | 8.394 |

* 计算中取: $L = 7.5\text{cm}$, $\rho = 1.75\mu\Omega \cdot \text{cm}$, $R_M = 6\Omega$, $r_2 = 3\text{cm}$, $K_y = 1.17$, $K_B = \sqrt{3}/2$, $K = 1.1$, $m = 97.5(\text{Oe}/\text{A})$.

表 2 测量线圈*

| 类别 编 号 | r_2 (cm) | M (mH) | R_M (Ω) | 检流计 类型 | K_y | r_1 (cm) | d (cm) | d_0 (cm) | δ | 总圈数 n | | $R_n(\Omega)$ | | $S_I(m/Gs)$ | | |
|--------------|---------------|-------------|-----------------------|-------------|-------|---------------|-------------|---------------|----------|---------|------|---------------|-------|-------------|-------|-----------|
| | | | | | | | | | | 实验 | 计算 | 实验 | 计算 | 实验 | 计算 | 误差 (%) |
| 5-3 | 1.875 | 50.0 | 18.3 | M17/ 12 | 1.157 | 0.740 | 0.030 | 0.027 | 0.021 | 9067 | 9291 | 232 | 231.7 | 3.624 | 3.775 | 4.0 |
| 5-7 | 2.707 | 38.32 | 5.79 | AC4/ 4-1 | 1.176 | 0.700 | 0.061 | 0.056 | 0.028 | 4000 | 3973 | 27.0 | 30.21 | 1.193 | 1.185 | 0.7 |

* 表中未列数据见表 1 注(K 除外).

有了上述的基本关系, 可进行线圈的制作. 首先根据所选用元件的有关数据, 如螺线管的磁场均匀区为 $\phi 2r_2 \times L$ 和螺线管常数为 m ; 互感器之 M 和 R_M ; 检流计之 C_ϱ 、 R_K 和 R_{g0} 以及有关常数. 按式(11)计算出 P 的近似值. 其次求得 d 和 r_1 , 代入式(1)和式(2)进行验算. 若不合适, 可进行修正, 直到合适为止. 若引入 δ , 则便于计算, 否则需多次修正. 表 2 给出了制作的两个测量线圈的有关数据. 可见, 实验值与计算值基本是一致的.

若能够改变 M 使 $P = (\sqrt{17} - 1)/4$, 且存在 $R_K = R_{g0} + 2R_M$, 则有最佳磁化灵敏度

$$S_{I_{max}} = 2.1110186 \cdot \frac{r_2^2}{KC_\varrho} \left[\frac{L}{K_y K_B \rho (R_{g0} + R_M)} \right]^{\frac{1}{2}}. \quad (12)$$

由于近期各国生产的检流计(如表 1 所示)大多为 $R_{g0} > R_K$, 且中场下补偿用的可变互感器不易得到. 这样, 实现最佳灵敏度的装置有一定的困难. 设想临界状态下, 可适度改变检流计的结构常数, 达到仅使工作常数中临界电阻满足 $R_K = R_{g0} + 2R_M$. 同时还需制作一个合适的互感器. 如此, 可得到表 1 中所示的 $S_{I_{max}}$.

在自制的冲击法弱磁测量装置上, 用 5-3 号线圈测量了用 4RC9 (FeMn30Ni6Cu5) 材料制成的 $\phi 10 \times 150\text{mm}$ 试样, 对应 500Oe 磁场, 检流计偏转 205mm. 这样磁导率

$$\mu_{500} = 1.00156\text{Gs/Oe.}$$

参 考 文 献

- [1] K. Dwight, *J. Appl. Phys.*, **38** (1967), 1505.
- [2] S. Foner, *J. Appl. Phys.*, **38** (1967), 1510.
- [3] 吴大正, 电路基础, 国防工业出版社, (1979), 244, 287.