

Tienenie v magnetostatickom poli.

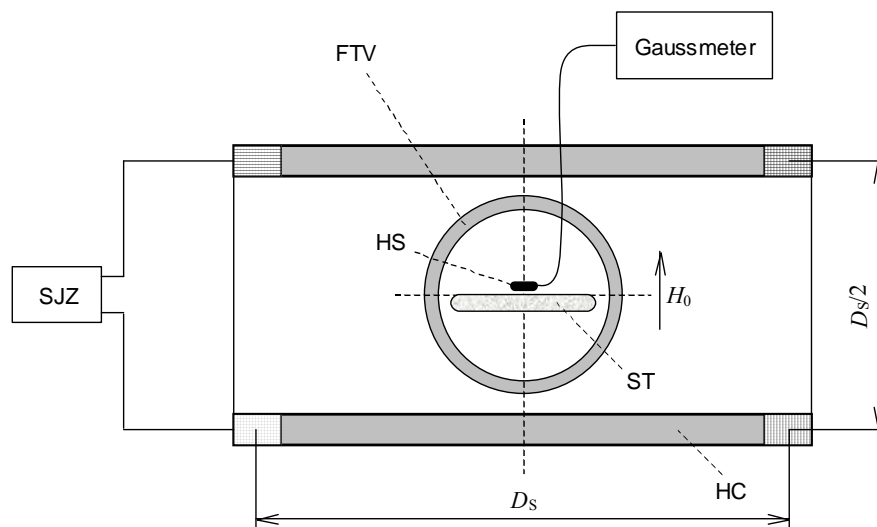
(Jan Bydžovský, Róbert Vicen)

Úlohy

- 1) Odmerajte veľkosť vertikálnej zložky zemského magnetického poľa H_{ZV} v mieste experimentálneho pracoviska.
- 2) Presvedčte sa, že magnetické pole vytvorené Helmholtzovými cievkami je v oblasti vymedzenej rastrom na stolíku ST (obr. 1) prakticky homogénne a je lineárnou funkciou budiaceho prúdu I . Porovnajzte výsledky merania s gaussmetrom (pomocou Hallovej sondy) s teoretickou hodnotou danou vzťahmi (1) a (2) a parametrami cievok.
- 3) Meraním intenzity magnetického poľa v strede feromagnetického valca vyšetrite zmenu tieniaceho účinku od veľkosti intenzity aplikovaného magnetického poľa $H_{0,EXP}$.
- 4) Z nameraných hodnôt určte a graficky znázorníte závislosti relatívnej magnetickej permeability μ_r od intenzity aplikovaného magnetického poľa $H_{0,EXP}$ a diskutujte dôvod poklesu/rastu permeability resp. rozdiely medzi teoretickými a experimentálnymi výsledkami.

Analýza úlohy

Často sa v technickej praxi stretávame s požiadavkou zabezpečiť v danom objeme „nulové“ magnetické pole (magnetické vákuum), alebo minimalizovať vplyvy zdrojov rušivých magnetických polí. Jednou z možností riešenia tohto problému je tzv. magnetické tienenie, ktoré v prípade statických magnetických polí (napr. geomagnetické pole zeme) môžeme realizovať pomocou magneticky mäkkých materiálov s vysokou hodnotou magnetickej susceptibility (permeability). Jeden z najjednoduchších prípadov, ale z aplikačného hľadiska veľmi užitočný, je zmena (zniženie) intenzity mag. poľa v dutine valca umiestneného v pôvodne homogénnom magnetostatickom poli.



Obr. 1 Priestorové usporiadanie experimentu a schéma zapojenia.

- SJZ - stabilizovaný jednosmerný zdroj 30V/2,5A
- HC - Helmholtzove cievky
- HS - Hallova sonda gaussmetra
- ST - stolík na uloženie HS
- FTV - feromagnetický tieniaci valec

Experiment je priestorovo usporiadaný tak, že veľkosť vertikálnej zložky intenzity zemského magnetického poľa tvorí chybu merania pri určovaní „aplikovaného poľa“ H_0 , lebo skutočné pole je dané vektorovým súčtom zložiek poľa

$$\mathbf{H}_0 = \mathbf{H}_{ZV} + \mathbf{H}_{HC} \quad (1)$$

kde H_{ZV} je vertikálna zložka magnetického poľa zeme a H_{HC} je pole vytvorené prúdom I v Helmholtzových cievkach. Veľkosť intenzity magnetického poľa vytvoreného Helmholtzovými cievkami (dvojica rovnakých kruhových súosých cievok, ktorých vzdialenosť sa rovná ich polomeru $D_S/2$) je daná vzťahom

$$H_{HC} = 1,432 \frac{N}{D_S} I \quad [\text{A/m, m, A}] \quad (2)$$

kde D_S je stredný priemer Helmholtzových cievok (obr. 1) a N je počet závitov jednej cievky (pozri cvičenie „Overenie Biot-Savartovho zákona“). Helmholtzove cievky pri ich sériovom zapojení vytvárajú prakticky homogénne magnetické pole v objeme približne $0,4D_S \times 0,4D_S \times 0,4D_S$.

Koeficient tienenia k_t môžeme vyjadriť ako (vzťah (17) v dodatku):

$$k_t = \frac{|H_{0,EXP}|}{|H_1|} = \mu_r \frac{h}{D} \quad (3)$$

kde H_1 je experimentálne získaná hodnota intenzity magnetického poľa vo vnútri feromagnetického valca (obr. 2), h je hrúbka steny valca, D jeho vnútorný priemer a μ_r je relatívna permeabilita odpovedajúca intenzite magnetického poľa vo feromagnetickom valci.

Postup pri meraní

Na začiatku merania, pri odsunutom tieniacom valci a vypnutom napájacom zdroji SJZ určíme veľkosť vertikálnej zložky zemského magnetického poľa H_{ZV} . Nastavíme Hallovu sondu gaussmetra tak, aby aktívna plocha sondy bola rovnobežne s rovinou stolíka a odčítame nameranú hodnotu gaussmetrom. Potom otočíme sondu o 180 stupňov okolo jej osi a meranie opakujeme, pričom s veľkou pravdepodobnosťou jedna z týchto nameraných hodnôt bude záporná, čo závisí na nastavení „nuly“ (offsetu) gaussmetra. V prípade, že namerané hodnoty mag. poľa boli rovnaké, len s opačným znamienkom, potom nameraná hodnota odpovedá hodnote vertikálnej zložky poľa. V prípade rôznych nameraných hodnôt korigujeme nastavenie „nuly“ pomocou tlačidiel gaussmetra „Offset Adjust“, kým nedosiahneme symetriu nameraných hodnôt.

Porovnanie hodnôt experimentálne určeného magnetického poľa $H_{0,EXP}$ s teoretickou hodnotou $H_{0,TEOR}$ určenou pomocou vzťahov (1) a (2) a odmeranej hodnoty H_{ZV} zaznamenajte v tabuľke pre zvolené hodnoty prúdu v Helmholtzových cievkach. Polaritu stabilizovaného jednosmerného zdroja (SJZ) volíme tak, aby sa nám príspevky k intenzite magnetického poľa H_0 od Helmholtzových cievok a zemského magnetického poľa H_{ZV} sčítali.

Hodnota nameraná gaussmetrom je veľkosť magnetickej indukcie B_0 udávaná v gaussoch ($1 \text{ T} = 10^4 \text{ G}$, v magnetizme sú stále v praxi bežne používané tradičné jednotky sústavy cgs). Hodnoty z gaussmetra prepočítame na intenzitu magnetického poľa v A/m. Keďže intenzita magnetického poľa H_0 vo vzduchu je daná vzťahom

$$H_0 = B_0/\mu_0 \quad (4)$$

kde μ_0 je magnetická konštanta (permeabilita vákuu) $\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \text{ H/m}$, potom prepočet gaussov na A/m resp. naopak je nasledovný:

$$1 \text{ A/m} = 4\pi \cdot 10^{-3} \text{ G} \quad \text{resp.} \quad 1 \text{ G} = 10^3/4\pi \text{ A/m}$$

Odporúčané hodnoty budiaceho prúdu Helmholtzových cievok sú v rozsahu $0,1 \text{ A} \div 2 \text{ A}$ s krokom cca $0,1 \text{ A}$.

Pri meraní tieniaceho účinku sa sonda umiestni do stredu rastra, odmagnetovaný valec sa nasunie nad raster a odčítava sa intenzita H_1 . Rozmery D a h dutého valca sú uvedené na jeho kryte. Valec je realizovaný stočením pásoviny zo zliatiny železa a niklu (PY 76 - permalloy) na nemagnetickej nosnej kostre a následne vyžihanej, aby sa odstránili mechanické pnutia, ktoré zhoršujú magnetické vlastnosti.

Spracovanie výsledkov

Výsledky merania sa zapisujú do tabuľky podľa vzoru

I [A]							
$H_{0,TEOR}$ [A/m]							
$H_{0,EXP}$ [A/m]							
H_1 [A/m]							
k_t							
μ_r							
Poznámka							

Upozornenie:

- pred meraním intenzity mag. poľa je potrebné nechať gaussmeter minimálne 15 min. zapnutý, aby nastalo ustálenie offsetového napätia.
- s držiakom Hallovej sondy treba zaobchádzať veľmi citlivo, aby nedošlo k porušeniu prívodov.
- pred každým meraním je potrebné valec odmagnetovať v striedavom magnetickom poli s klesajúcou amplitúdou.
- pri zmene prúdu v Hemholtzových cievkach pri nasunutom valci nastavujeme veľkosť prúdu vždy len smerom hore/vyššie, aby magnetovanie valca prebiehalo len po jednej magnetizačnej charakteristike.

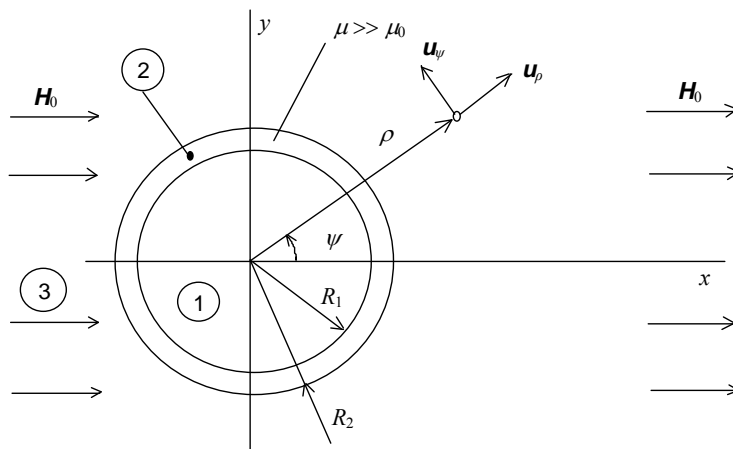
Dodatok

Za predpokladu, že permeabilitu $\mu(\mathbf{r}, \mathbf{H})$ budeme považovať za konštantu, platí pre skalárny magnetický potenciál $\varphi_M(\mathbf{r})$ definovaný vzťahom $\mathbf{H}(\mathbf{r}) = -\text{grad}\varphi_M(\mathbf{r})$ Laplaceova rovnica, ktorá vo valcových súradniciach (ρ, ψ, z) má tvar

$$\nabla^2 \varphi_M(\mathbf{r}) = \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial \varphi_M(\mathbf{r})}{\partial \rho} \right) + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 \varphi_M(\mathbf{r})}{\partial \psi^2} + \frac{\partial^2 \varphi_M(\mathbf{r})}{\partial z^2} = 0 \quad (5)$$

Ak os z je totožná s osou valca (obr. 2) a predpokladáme valec nekonečne dlhý, $\varphi_M(\mathbf{r})$ nie je funkciou z , dostávame

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial \varphi_M(\rho, \psi)}{\partial \rho} \right) + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 \varphi_M(\rho, \psi)}{\partial \psi^2} = 0, \text{ pre } \rho \neq 0 \quad (6)$$



Obr. 2

Obecné riešenie rovnice (6) získané metódou separácie premenných dostaneme v tvare

$$\varphi_M(\rho, \psi) = \sum_K \varphi_{M_K}(\rho, \psi) = \sum_K (a_K \rho^K + b_K \rho^{-K}) (c_K \sin K\psi + d_K \cos K\psi) \quad \text{pre } K^2 > 0$$

a

$$\varphi_M(\rho, \psi) = \sum_K (a_K \rho^K + b_K \rho^{-K}) (c_K^{\otimes} \sinh K\psi + d_K^{\otimes} \cosh K\psi) \quad \text{pre } K^2 < 0$$

Vzhľadom na zvolené priestorové usporiadanie (obr. 2), musí z dôvodov symetrie platiť

$$\varphi_M(\rho, \psi) = \varphi_M(\rho, -\psi) \quad (8)$$

t.j. $\varphi_M(\rho, \psi)$ musí byť párna funkcia a $c_K = 0$. Ďalej ak uvážime, že pre $\rho \rightarrow \infty$ musí byť pole opäť homogénne, z toho vyplýva

$$K = 1 \quad (9)$$

Potom všeobecné riešenie má tvar

$$\varphi_{M_i}(\rho, \psi) = \left(a_i \rho + b_i \frac{1}{\rho} \right) \cos \psi \quad (10)$$

a platí pre všetky tri oblasti $i = 1, 2$ a 3 (obr. 1). Konštanty a_i a b_i určíme z okrajových podmienok, podmienky spojitosti normálovej zložky magnetickej indukcie na rozhraní ako aj spojitosti vlastného skalárneho magnetického potenciálu

$$\left. \frac{\partial \varphi_{M_1}}{\partial \rho} \right|_{\rho=R_1} = \mu_r \left. \frac{\partial \varphi_{M_2}}{\partial \rho} \right|_{\rho=R_1} \quad \text{a} \quad \mu_r \left. \frac{\partial \varphi_{M_2}}{\partial \rho} \right|_{\rho=R_2} = \left. \frac{\partial \varphi_{M_3}}{\partial \rho} \right|_{\rho=R_2}$$

a

$$\varphi_{M_1}(R_1, \psi) = \varphi_{M_2}(R_1, \psi) \quad \text{a} \quad \varphi_{M_2}(R_2, \psi) = \varphi_{M_3}(R_2, \psi) \quad (11)$$

keďže $\mu_1 = \mu_0$, $\mu_2 = \mu_0 \mu_r$ (μ_r je relatívna permeabilita materiálu tieniaceho valca), $\mu_3 = \mu_0$.

Úpravou podmienkových rovníc vyplývajúcich z uvedených podmienok získame vzťah pre skalárny magnetický potenciál v dutine valca v tvare

$$\varphi_{M_1} = \frac{4\mu_r H_0}{(\mu_r - 1)^2 \left(\frac{R_1}{R_2} \right)^2 - (\mu_r + 1)^2} \rho \cos \psi \quad (12)$$

a zložky intenzity magnetického poľa

$$H_{\rho_1} = - \frac{\partial \varphi_{M_1}}{\partial \rho} = - \frac{4\mu_r H_0}{(\mu_r - 1)^2 \left(\frac{R_1}{R_2} \right)^2 - (\mu_r + 1)^2} \cos \psi$$

$$H_{\psi_1} = - \frac{1}{\rho} \frac{\partial \varphi_{M_1}}{\partial \psi} = \frac{4\mu_r H_0}{(\mu_r - 1)^2 \left(\frac{R_1}{R_2} \right)^2 - (\mu_r + 1)^2} \sin \psi \quad (13)$$

Magnetické pole v dutine valca je opäť homogénne a jeho zložka do smeru osi x (smer pôvodného vonkajšieho poľa $\mathbf{H}_0 = H_0 \mathbf{u}_x$; $x = \rho \cos \psi$)

$$H_1 = \frac{4\mu_r H_0}{(\mu_r + 1)^2 - (\mu_r - 1)^2 \left(\frac{R_1}{R_2} \right)^2} = \frac{H_0}{k_t} \quad (14)$$

kde k_t sme označili ako koeficient tienenia

$$k_t = \frac{(\mu_r + 1)^2 - (\mu_r - 1)^2 \left(\frac{R_1}{R_2}\right)^2}{4\mu_r} \quad (15)$$

Ak $\mu_r \gg 1$ (magneticky mäkký materiál), potom $\mu_r \pm 1 \cong \mu_r$ a dostávame

$$k_t = \frac{(R_2^2 - R_1^2)\mu_r}{4R_2^2} \quad (16)$$

Označením hrúbky steny dutého valca ako $h = R_2 - R_1$, a za predpokladu tenkostennej trubky ($h \ll R_1, R_2$), môžeme vzťah pre koeficient tienenia upraviť do tvaru

$$k_t \doteq \frac{\mu_r h}{2R_2} = \frac{\mu_r h}{D} \quad (17)$$

kde D je vonkajší (alebo vnútorný) priemer tenkostenného dutého valca. Z uvedeného vzťahu vyplýva, že tieniaci účinok je priamoúmerný relatívnej permeabilite materiálu a hrúbke steny valca.