Magnetostatika

Tok náboje.

Hustota toku a proud, zákon zachování, konvekční proud. Stacionární situace. Singulární zdroje - plošné proudy a tenké vodiče. Rozložení proudů ve vodičích, přesun energie. Ohmické vodiče, Ohmův zákon, odpor prostředí, Jouleovo teplo. Elektrické pole stacionárních proudů ve vodičích, potenciálová úloha, elektromotorická síla.

Formulace magnetostatiky.

Rovnice magnetostatiky, Lorentzova síla. Magnetická indukce, indukční čáry, magnetický tok, Ampérův zákon, bezdivergentní charakter čar. Plošné zdroje. Vektorový potenciál, podmínka existence, nejednoznačnost potenciálu, kalibrační volnost, kalibrační podmínka. Poissonova úloha pro vektorový potenciál, řešení. Biotův-Savartův zákon, varianta pro tenké vodiče. Poissonova úloha pro magnetickou indukci, nerotační zdroje.

Systémy smyček.

Pole smyček, skalární magnetický potenciál, Laplaceova úloha pro magnetický potencál, nejednoznačnost potenciálu. Ampérův zákon pro sílu, symetrie působení. Indukčnost, magnetický tok od smyčky, matice indukčnosti, samoindukčnost, aproximace tenkého vodiče.

Multipólový rozvoj.

Multipólový rozvoj vektorového potenciálu. Dipólový člen, pole dipólu, kanonická reprezentace dipólu. Síla a moment síly na magnetický dipól ve vnějším poli.

Kvazistacionární přiblížení a energie systému smyček.

Energie magnetického pole smyček, magnetická síla nekoná práci. Pohyb smyčky v magnetickém poli, práce vynaložená na posun a práce zdrojů. Elektromotorická síla, Faradayův zákon I. Kvazistacionární přiblížení pro pomalu měnící se magnetická pole, Faradayův zákon II. Práce konaná zdroji pole, vlastní energie smyčky, energie systému smyček.

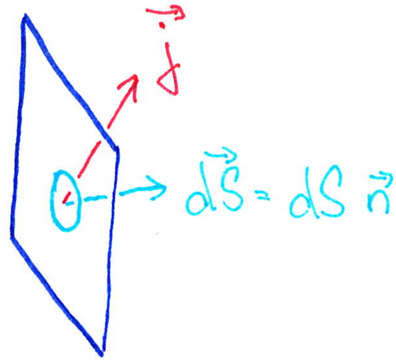
Tok náboje

hustota toku náboje

$\vec{j}$ množství náboje / čas / plochu + směr toku

proud skrze plochu S

$$I = \int_S \vec{j} \cdot d\vec{S}$$



zákon zachování náboje

náboj nevzniká a nezaniká
pouze se přemisťuje

oblast V (neměnná v čase) – změna za čas dt

$$\frac{dQ_{uvnitř}}{dt} = -I_{ven}$$

$\Downarrow$

$$\frac{d}{dt}\int_V \varrho\, dV = -\int_{\partial V} \vec{j} \cdot d\vec{S}$$

$\Leftarrow$ konstantnost V v čase
Gaussova věta

$\Downarrow$

$$\int_V \left(\frac{\partial \varrho}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{j} \right) dV = 0$$

$\Downarrow$ $\Leftarrow$ platí pro každou oblast V

$$\frac{\partial \varrho}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{j} = 0$$

rovnice kontinuity – diferenciální verze zákona zach.

konvekční proud

$\vec{j} = \varrho \vec{v}$ pohyb nabitého média rychlostí $\vec{v}$

vícesložkové médium

$\varrho = \sum_j \varrho_j$ $\quad \vec{j} = \sum_j \varrho_j \vec{v}_j$

může být $\varrho = 0$ a $\vec{j} \neq 0$

stacionární situace

žádná veličina $\rho, \vec{j}, \vec{E}, \vec{B}$ nezávisí na čase

může zahrnovat pohyb náboje - tok - ale konstantní v čase

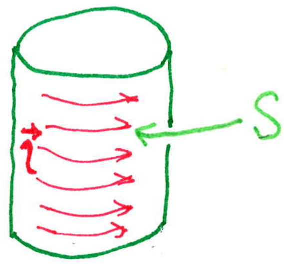
rovnice kontinuity $\Rightarrow$

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

singulární zdroje

regulární proudová hustota

$\vec{j}$ hladké vektorové pole



plošné proudy

$$\vec{j}(X) = \vec{\imath}(X)\,\delta_S(X)$$

S plocha $\quad \vec{\imath}$ tečné k S

distribuce δ_S lokalizuje integraci na 2D plochu S

$$\int \varphi\,\vec{j}\,dV = \int_S \varphi\,\vec{\imath}\,dS \qquad \varphi \text{ testovací fce}$$

krátce:

$$\vec{j}\,dV \rightarrow \vec{\imath}\,dS$$

tenké vodiče

$$\vec{j}(X) = I\,\vec{e}_\gamma\,\delta_\gamma(X)$$

- δ_γ – distribuce lokalizující na křivku γ
- $\vec{e}_\gamma$ – jednotkový tečný vektor
- I – proud ve vodiči

$$\int \varphi\,\vec{j}\,dV = \int_\gamma \varphi\, I\, d\vec{s} \qquad d\vec{s} = \vec{e}_\gamma\, ds$$

krátce

$$\vec{j}\,dV \rightarrow I\,d\vec{s}$$

zákon zachování + stacionarita $\Rightarrow \vec{\nabla}\cdot\vec{j} = 0$

$$0 = \int \varphi\,\vec{\nabla}\cdot\vec{j}\,dV = -\int(\vec{\nabla}\varphi)\cdot\vec{j}\,dV = -\int I(\vec{\nabla}\varphi)\cdot d\vec{s} = \int \varphi(\vec{\nabla}I)\cdot d\vec{s}$$

$\Rightarrow \vec{e}_\gamma\cdot\vec{\nabla}I \equiv \frac{d}{ds}I = 0 \quad \Rightarrow \quad I$ konstantní podél γ

Rozložení proudů ve vodičích

jaké je konkrétní rozložení toku náboje ve vodiči?
obecně složitá materiálová fyzika
závisí i na nestacionárních jevech (způsob přípravy)
standardní speciální případy

- volný pohyb nabitých částic v mag. poli
  řešíme pohybovou rovnici částic pod vlivem EM pole
  např. spirálový pohyb nabité částice v homog. mag. poli
  vede např. k řešení pohybu plazmatu v EM poli
- supravodiče
  pohyb nosičů náboje bez odporu v prostředí
  ve stacionárním přiblížení volné náboje v supravodiči vždy stihnou vyrovnat jakékoli elektrické pole
  tj $\vec{E}=0$ v supravodiči - nekonečná vodivost (viz dále)
- ohmické vodiče
  nosiče nábojů se pohybují s odporem v prostředí vodiče

Přesun energie mezi EM polem a nosiči náboje

EM pole koná práci na nosičích náboje
- dodává se energie nosičům
- odebírá se energie EM poli

vícesložkový proud $\vec{j} = \sum_k \varrho_k \vec{v}_k$

ϱ_k a $\vec{v}_k$ hustota a rychlost k-té složky

objemová hustota práce na nosičích za čas dt

$$dW = \sum_k \vec{f}_k \cdot d\vec{s}_k = \sum_k \varrho_k (\vec{E} + \vec{v}_k \times \vec{B}) \cdot \vec{v}_k \, dt = \left(\sum_k \varrho_k \vec{v}_k\right) \cdot \vec{E} \, dt = \vec{j} \cdot \vec{E} \, dt$$

rychlost přesunu energie (obj. hustota) $w = \frac{dW}{dt}$

$$w = \vec{j} \cdot \vec{E}$$

= obj. hustota výkonu EM pole na nosičích náboje
= obj. hustota rychlosti úbytku EM energie

Ohmické vodiče

volné nosiče náboje (elektrony) v prostředí působícím odpor
(kovy: nepohyblivé ionty, plazma: těžké pomalé ionty, ...)
na volné nosiče náboje působí
- EM síla
- odpor prostředí
- restrikce materiálu (hranice vodiče)

Lokální Ohmův zákon
v ohmických vodičích se ustálí stacionární rovnováha
kdy proud je korelován s intenzitou elektrického pole

$\vec{j} = \gamma \vec{E}$ γ vodivost $\quad \varkappa = \frac{1}{\gamma}$ měrný odpor

typicky způsobené vyrovnáním elektr. a odporové síly

Drudeův model
klasický model vysvětlující odporovou sílu jako
srážky nosičů náboje s prostředím
pohybová rovnice:

$$\frac{d}{dt}\Delta\vec{p} = \Delta\vec{f}_E + \Delta\vec{f}_{odpor}$$

stacionarita: $\frac{d}{dt}\Delta\vec{p} = 0$

elektrické působení je dominantní $\qquad \Delta\vec{f}_E = \Delta Q\,\vec{E}$

odporová síla úměrná rychlosti $\qquad \Delta\vec{f}_{odpor} = -\frac{1}{\tau}\Delta\vec{p}$

τ je charakteristická doba mezi srážkami
daná tepelným pohybem nosičů náboje $\quad V_{term} \gg V_{proud}$

vyjádřeno pomocí hustot na částici $m = \frac{\Delta M}{\Delta N}$ $\; q = \frac{\Delta Q}{\Delta N}$ a hust. část. $\nu = \frac{\Delta N}{\Delta V}$

hybnost $\quad \Delta\vec{p} = \Delta M\,\vec{v} = m\,\Delta N\,\vec{v}$

proud $\quad \Delta\vec{J} = \vec{j}\,\Delta V = \Delta Q\,\vec{v} = q\,\Delta N\,\vec{v} = \nu q\,\vec{v}\,\Delta V$

$\Downarrow$

$$0 = \Delta Q\,\vec{E} - \frac{1}{\tau}\Delta\vec{p}$$

$\Downarrow$

$$\vec{E} = \frac{m\Delta N}{\tau}\frac{1}{q\Delta N}\vec{v} = \frac{m}{\nu q^2\tau}\vec{j} \quad \Rightarrow \quad \vec{j} = \gamma\vec{E} \qquad \gamma = \frac{\nu q^2 \tau}{m}$$

$$\frac{\Delta\vec{f}_{odpor}}{\Delta Q} = -\frac{1}{\tau}\frac{\Delta\vec{p}}{\Delta Q} = -\frac{m}{\nu q^2\tau}\vec{j} = -\varkappa\,\vec{j}$$

Jouleovo teplo
odporová síla přeměňuje energii dodanou EM polem
nosičům náboje na termální energii vodiče

$$w_{Joule} = \vec{j}\cdot\vec{E}$$

Elektrické pole pro stacionární proudy ve vodičích

Maxwellovy rovnice

$\vec\nabla\cdot\vec E = \frac{1}{\varepsilon_0}\varrho \qquad \vec\nabla\times\vec E = 0$

materiálové vztahy

$\vec j = \gamma \vec E$ uvnitř ohmického vodiče

$\vec\nabla\cdot\vec j = 0$ stacionarita

$\gamma = \text{konst}$ homogenní ohmický vodič

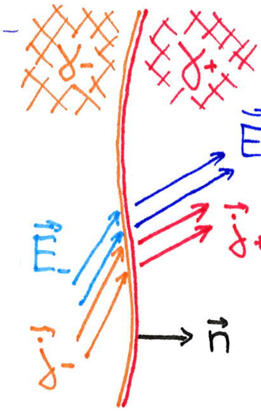
uvnitř vodiče

$0 = \vec\nabla\cdot\vec j = \gamma\,\vec\nabla\cdot\vec E = \frac{\gamma}{\varepsilon_0}\varrho \Rightarrow \varrho = 0$ uvnitř homog. vodiče

propustná hranice mezi dvěma vodiči s vodiv. γ_+ a γ_-

$\vec\nabla\cdot\vec j = 0 \Rightarrow \vec n\cdot(\vec j_+ - \vec j_-) = 0 \Rightarrow \gamma_+\vec n\cdot\vec E_+ = \gamma_-\vec n\cdot\vec E_-$

$\vec\nabla\cdot\vec E = \frac{1}{\varepsilon_0}\varrho \Rightarrow \vec n\cdot(\vec E_+ - \vec E_-) = \frac{1}{\varepsilon_0}\sigma$



obecně nenulová hustota náboje na rozhraní odpovídající "nehomogennosti" vodivosti

$\vec\nabla\times\vec E = 0 \Rightarrow \vec n\times(\vec E_+ - \vec E_-) = 0 \Rightarrow \frac{1}{\gamma_+}\vec n\times\vec j_+ = \frac{1}{\gamma_-}\vec n\times\vec j_-$

spojitost tangenciálních složek intenzity

nespojitost proudů podél hranice

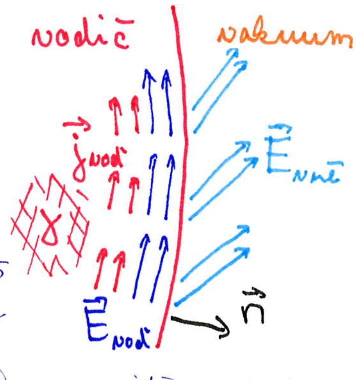
nepropustná hranice vodiče (hranice s vakuem)

$\vec n\cdot\vec j_{vod} = 0 \Rightarrow \vec n\cdot\vec E_{vod} = 0$

$\vec\nabla\times\vec E = 0 \Rightarrow \vec n\times(\vec E_{vně} - \vec E_{vod}) = 0$

spojité tangenciální složky intenzity

$\vec\nabla\cdot\vec E = \frac{1}{\varepsilon_0}\varrho \Rightarrow \vec n\cdot(\vec E_{vně} - \vec E_{vod}) = \frac{1}{\varepsilon_0}\sigma \Rightarrow \vec n\cdot\vec E_{vně} = \frac{1}{\varepsilon_0}\sigma$

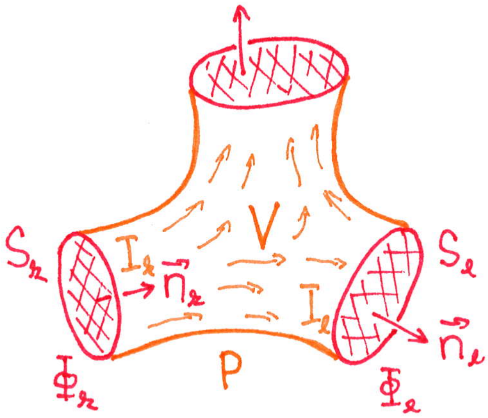


na hraně vodiče se obecně ustálí plošné "zajišťující" konzistentní ohmické pole a tok uvnitř vodiče

další detaily pro elektr. pole a proud uvnitř ohmick. vodiče

- poznámky o elektromotorické síle dále
- příklady na cvičení
- formulace potenciálové úlohy – následuje

Potenciál uvnitř homogenního vodiče



- homog. ohmický vodič v oblasti V
- ideálně vodivé elektrody S_k
- nepropustná hranice vodiče P

$$\partial V = P + \sum_k \pm S_k$$

↑ orientace normály

prouď přes elektrodu

$$I_k = \int_{S_k} \vec j \cdot d\vec S = \gamma \underbrace{\int_{S_k} \vec E \cdot d\vec S}_{\text{tok elektrického pole}}$$

rovnice pro potenciál

$$\Delta \phi = 0 \qquad \Leftarrow \quad \varrho = 0 \text{ uvnitř vodiče}$$

elektrody S_k

$\phi|_{S_k} = \Phi_k$ konst. hodnota na ideálně vodivé elektrodě

$V_{kl} = \Phi_k - \Phi_l$ napětí mezi elektrodami

nepropustná hranice vodiče P

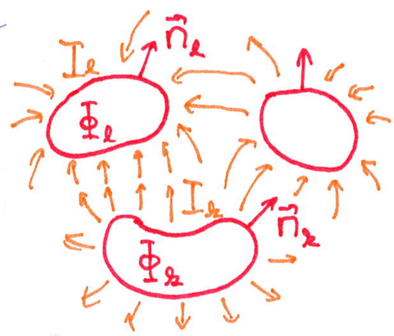
$\frac{\partial \phi}{\partial \vec n} = 0$ Neumannovy okr. podm. $\Leftarrow \vec n \cdot \vec E_{vod}|_P = 0$

$\Downarrow$ Laplaceova úloha se smíšenými okr. podm.

→ jednoznačné řešení

Rozsáhlý vodič (vyplňující celý prostor či velkou dutinu s uzemněn. ideálně vod. okrajem) s elektrodami uvnitř

matematicky stejná úloha jako pro kapacity



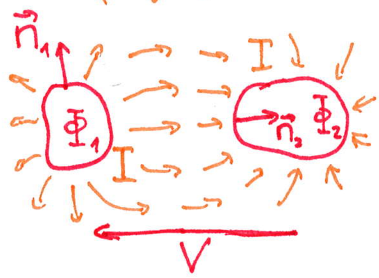
kapacita: $\sum_l C_{kl} \Phi_l = Q_k = \varepsilon_0 \int_{S_k} \vec E \cdot d\vec S$

vodič: $\sum_l \Gamma_{kl} \Phi_l = I_k = \gamma \int_{S_k} \vec E \cdot d\vec S$

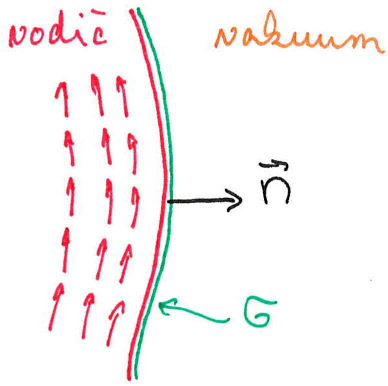
$\Rightarrow \Gamma_{kl} = \frac{\gamma}{\varepsilon_0} C_{kl}$ matice vodivosti

Př: 2 elektrody s proudem I mezi nimi

$\underset{\varepsilon_0 \text{ tok}}{Q} = C(\Phi_1 - \Phi_2) \qquad \underset{\gamma \text{ tok}}{I} = \frac{1}{R}(\Phi_1 - \Phi_2) \quad \Rightarrow \quad CR = \frac{\varepsilon_0}{\gamma}$



Potenciál vně vodičů



$$\Delta\phi = \frac{1}{\varepsilon_0}\varrho_{vně}$$

nepropustná hranice vodičů

$$-\frac{\partial\phi_{vně}}{\partial\vec{n}} = \vec{n}\cdot\vec{E}_{vně} = \frac{1}{\varepsilon_0}\sigma$$

$$\vec{t}\cdot\vec{\nabla}\phi_{vod} = \vec{t}\cdot\vec{\nabla}\phi_{vně} \qquad \vec{t} \text{ tečný k hranici}$$

$\Downarrow$

ϕ spojité na hranici, ale obecně nehladký
(skok v normálové derivaci)

vyřešení úlohy ve vodičích $\Rightarrow$
zadá hodnotu potenciálu na okraji pro úlohu vně vod.

dutina ve vodiči ve kterém teče proud
žádné náboje v dutině

$\Downarrow$

$$\Delta\phi_{dut.} = 0 \qquad \phi_{dut.}\big|_{hranice} = \phi_{vod}\big|_{hranice}$$

$\Downarrow$ jednoznačnost řešení

nezávisí na rozložení nábojů vně vodiče (pokud nezmění proudy ve vodiči)

Elektromotorická síla (EMS)

(není síla, též elektromotorické napětí)

proč teče proud v ohmickém vodiči proti odporové síle?
pro stacionaritu proudu je potřeba zdroj
zdroj - síla působící někde v obvodu na náboj
- chemický (baterie)
- mechanický (piezokrystaly)
- elektromagnetický = EM za hranicí stacionarity (generátory, EM indukce)

charakteristika zdroje = úhrnný účinek zdroje v celé smyčce
= elektromotorická síla zdroje

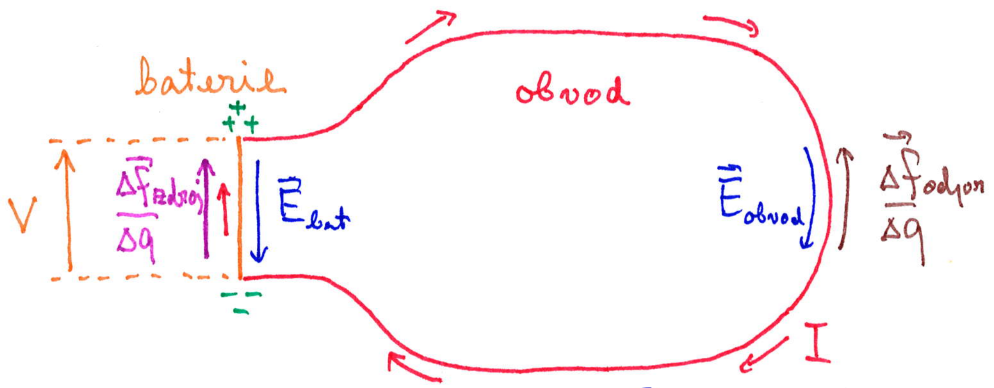
$$\mathcal{E} = \oint_\gamma \frac{\Delta \vec{f}_{zdroj}}{\Delta q} \cdot d\vec{s}$$

$d\vec{s}$ … směr podél smyčky γ

$\frac{\Delta \vec{f}_{zdroj}}{\Delta q}$ … síla zdroje podél smyčky na jednotkový náboj

= práce zdroje podél smyčky na jednotkový náboj

obvod se zdrojem a ohmickým vodičem



rovnováha v baterii

$$\vec{E}_{bat} + \frac{\Delta \vec{f}_{zdroj}}{\Delta q} = 0$$

napětí baterie

$$V = -\int_{bat} \vec{E}_{bat} \cdot d\vec{s} = \oint_\gamma \frac{\Delta \vec{f}_{zdroj}}{\Delta q} \cdot d\vec{s} = \mathcal{E}$$

lokalizované pouze v bat.

rovnováha ve vodiči

$$\vec{E}_{obvod} + \frac{\Delta \vec{f}}{\Delta q} = 0$$

Ohmův zákon

$$\frac{\Delta \vec{f}_{odpor}}{\Delta q} = -\varkappa \vec{j}$$

$\Downarrow \int_{průřez} \cdot d\vec{S}$

$$\int_{průřez} \vec{E}_{obv.} \cdot d\vec{S} = \varkappa \int_{průřez} \vec{j} \cdot d\vec{S} = \varkappa I$$

$\Downarrow \int_{vodič} ds$

$$S \int_{vodič} \vec{E}_{obv.} \cdot d\vec{s} = \varkappa I \int_{vodič} ds = \varkappa l I$$

$\Downarrow$

$$V = RI \qquad R = \frac{\varkappa l}{S}$$

Formulace magnetostatiky

Maxwellovy rovnice ve stacionární situaci

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

$$\vec{\nabla}\times\vec{B}=\frac{1}{\varepsilon_0 c^2}\vec{j} \qquad \mu_0=\frac{1}{\varepsilon_0 c^2}$$

Lorentzova magnetické síla

hustota síly vnějšího pole $\vec{B}$ na tok $\vec{j}$

$$\vec{f}=\vec{j}\times\vec{B} = \rho\,\vec{v}\times\vec{B}$$

↑ konvekční proud

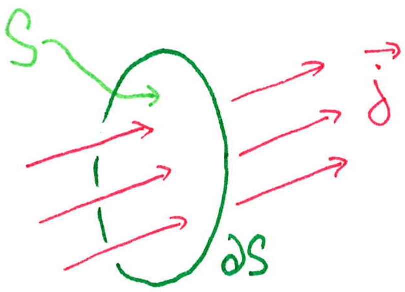
indukční čáry

orbity magnetické indukce $\vec{B}$

magnetický tok skrze plochu S

měří "množství" indukčních čar

$$\Phi=\int_S \vec{B}\cdot d\vec{S}$$



Ampérův zákon

$$\vec{\nabla}\times\vec{B}=\mu_0\vec{j} \qquad \Big/ \int_S d\vec{S}$$

$$\Downarrow$$

$$\int_S(\vec{\nabla}\times\vec{B})\cdot d\vec{S}=\mu_0\int_S\vec{j}\cdot d\vec{S}$$

$\Downarrow$ ⇐ Stokesova věta + definice proudu

$$\int_{\partial S}\vec{B}\cdot d\vec{s}=\mu_0 I$$

proud skrze S působí cirkulaci $\vec{B}$ okolo ∂S

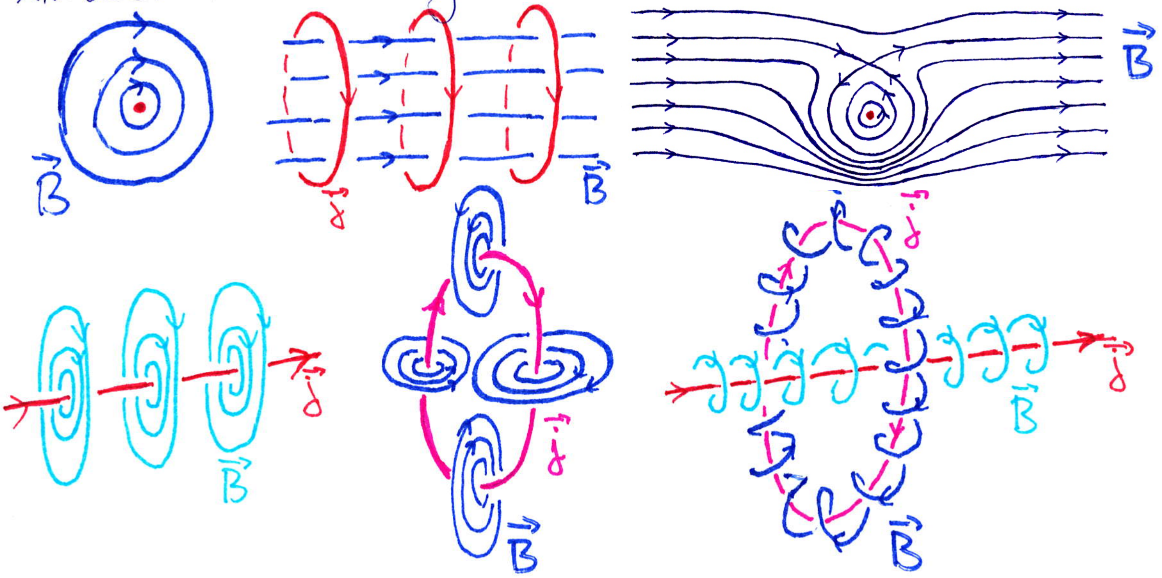
Magnetická indukce je bezdivergentní

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

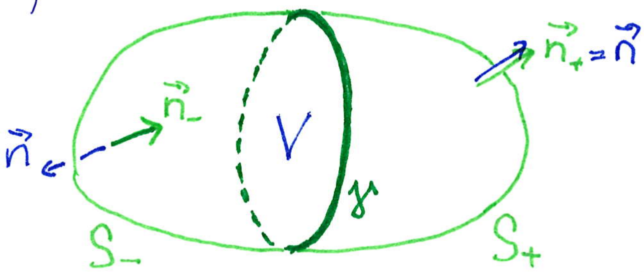
neexistují magnetické monopóly

lokalizované magnetické zdroje mají dipólový charakter

indukční čáry nezačínají a nekončí



tok magnetického pole nezávisí na výběru plochy napnuté na smyčce



$$\gamma = \partial S_- = \partial S_+$$

$$\partial V = -S_- \cup S_+ \qquad \vec{n} = \pm\vec{n}_\pm$$

$$0 = \int_V \vec{\nabla}\cdot\vec{B}\,dV = \int_{\partial V = -S_- \cup S_+} \vec{B}\cdot d\vec{S} =$$

$$= -\int_{S_-} \vec{B}\cdot d\vec{S}_- + \int_{S_+} \vec{B}\cdot d\vec{S}_+ = -\Psi_{S_-} + \Psi_{S_+}$$

$\Downarrow$

$$\Psi_{S_-} = \Psi_{S_+}$$

Magnetické indukce pro plošné zdroje

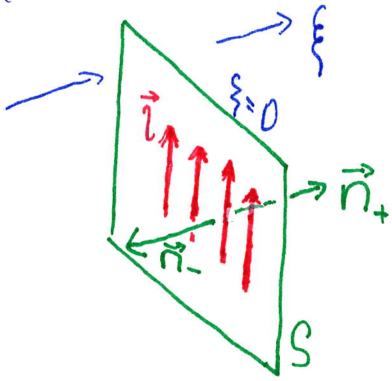
uvažujme tok typu

$$\vec{j} = \vec{j}_{3D} + \vec{j}_{2D} \qquad \vec{j}_{2D} = \vec{\imath}\,\delta_S$$

plošný zdroj indukuje nespojitost v $\vec{B}$

$$\vec{B} = \vec{B}_- \chi_- + \vec{B}_+ \chi_+$$

$$S = -\partial V_- = \partial V_+$$



platí

$$\vec{\nabla}\chi_\pm = \vec{n}_\pm \delta_S$$

vskutku

$$\vec{\nabla}\chi_+ = \vec{\nabla}\Theta(\xi) = \delta(\xi)\,\vec{\nabla}\xi = h_\xi^{-1}\delta(\xi)\,\vec{n}_+ = \delta_S \vec{n}_+$$

podmínky navázání

$$\vec{\nabla}\cdot\vec{B} = \underbrace{(\vec{\nabla}\cdot\vec{B}_-)\chi_- + (\vec{\nabla}\cdot\vec{B}_+)\chi_+}_{\text{klasické derivace}} + \underbrace{\vec{B}_-\cdot\vec{n}_-\,\delta_S + \vec{B}_+\cdot\vec{n}_+\,\delta_S}_{(\vec{B}_+-\vec{B}_-)\cdot\vec{n}_+\,\delta_S}$$

$$\Downarrow \qquad \Rightarrow (\vec{\nabla}\cdot\vec{B}_-)\chi_- + (\vec{\nabla}\cdot\vec{B}_+)\chi_+ = 0 \qquad \Rightarrow (\vec{B}_+-\vec{B}_-)\cdot\vec{n} = 0$$

$$(\vec{B}_+-\vec{B}_-)\cdot\vec{n} = 0$$

$$\vec{\nabla}\times\vec{B} = (\vec{\nabla}\times\vec{B}_-)\chi_- + (\vec{\nabla}\times\vec{B}_+)\chi_+ + (\vec{n}_-\times\vec{B}_-)\,\delta_S + (\vec{n}_+\times\vec{B}_+)\,\delta_S$$

$$= \underbrace{(\vec{\nabla}\times\vec{B}_-)\chi_- + (\vec{\nabla}\times\vec{B}_+)\chi_+}_{\mu_0\vec{j}_{3D}} + \underbrace{\vec{n}\times(\vec{B}_+-\vec{B}_-)\,\delta_S}_{\mu_0\vec{j}_{2D}}$$

$$\Downarrow$$

$$\vec{n}\times(\vec{B}_+-\vec{B}_-) = \mu_0\vec{\imath}$$

Vektorový potenciál

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

lze vyřešit zavedením vekt. potenciálu

zaručuje existenci vekt. potenciálu

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

souvislost s magnetickým tokem

$$\int_{\partial S} \vec{A}\cdot d\vec{s} = \int_S (\vec{\nabla}\times\vec{A})\cdot d\vec{S} = \int_S \vec{B}\cdot d\vec{S} = \Psi_S$$

cirkulace $\vec{A}$ = tok $\vec{B}$

nejednoznačnost vekt. potenciálu

lze nalézt explicitní vztah pro $\vec{A}$ podobný vztahu pro skalární potenciál $\phi(x) = -\int_{x_0}^{x} \vec{E}\cdot d\vec{s}$

závisí ale na volbě integrační cesty

lze dostat značně odlišné $\vec{A}$ pro stejné $\vec{B}$

$\Rightarrow$ nejednoznačnost $\vec{A}$ – jak je velká?

$\vec{A} \qquad \vec{A}' = \vec{A} + \vec{a}$

$\vec{B} = \vec{\nabla}\times\vec{A} = \vec{\nabla}\times\vec{A}' \quad \Rightarrow \quad \vec{\nabla}\times\vec{a} = 0 \quad \Rightarrow \quad \vec{a} = \vec{\nabla}\psi$

potenciály dávající stejné $\vec{B}$ se musí lišit o $\vec{\nabla}\psi$

kalibrační volnost

$\vec{A} \rightarrow \vec{A}' = \vec{A} + \vec{\nabla}\psi$

kalibrační podmínka

volnost lze využít ke splnění dodatečné podmínky

Coulombova kalibrace (statická)

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

lze vždy zaručit kalibrační transformací

$\vec{\nabla}\cdot\vec{A}' = \alpha \neq 0$ nalezneme $\Delta\psi = \alpha$

pak $\vec{A} = \vec{A}' - \vec{\nabla}\psi$ splňuje $\vec{\nabla}\cdot\vec{A} = \vec{\nabla}\cdot\vec{A}' - \Delta\psi = \alpha - \alpha = 0$

Rovnice pro vektorový potenciál

$$\vec\nabla\times\vec B = \mu_0\vec j$$

$$\Downarrow$$

$$\vec\nabla\times(\vec\nabla\times\vec A) = -\Delta\vec A + \vec\nabla(\underbrace{\vec\nabla\cdot\vec A}_{0}) = \mu_0\vec j$$

$0 \leftarrow$ Coulombova kalibrace

$$\Downarrow$$

$$\Delta\vec A = -\mu_0\vec j$$

pozn: konzistence podmínky stacionarity $\vec\nabla\cdot\vec j = 0$
a Coulomb. kalibrace $\vec\nabla\cdot\vec A = 0$

$$0 = -\mu_0\vec\nabla\cdot\vec j = \vec\nabla\cdot\Delta\vec A = \Delta\vec\nabla\cdot\vec A = 0$$

Poissonova úloha pro vektorové pole

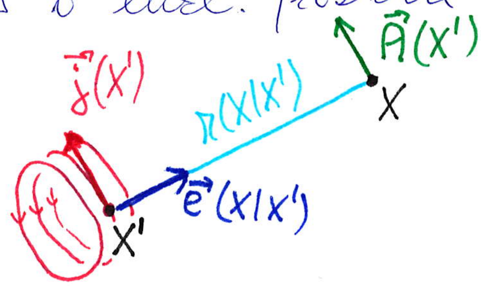
$$\Delta\vec A = -\mu_0\vec j$$

v plochém prostoru lze zvolit kartézskou bázi
$\vec e_x, \vec e_y, \vec e_z$ konstantní
vektorová rovnice ekvivalentní rovnicím pro složky

$$\Delta A^k = -\mu_0 j^k \qquad k = x, y, z$$

použitím Greenovy funkce pro Δ v eukl. prostoru

$$\vec A(X) = \frac{\mu_0}{4\pi}\int\frac{1}{r(X|X')}\vec j(X')\,dV'$$



pozn: tento vekt. potenciál automaticky splňuje Coulombovu kalibrační podmínku na jejímž základě byl odvozen

$$\vec\nabla r(X|X') = -\vec\nabla' r(X|X')$$

$$(\vec\nabla\cdot\vec A)(X) = \frac{\mu_0}{4\pi}\int\left(\nabla\frac{1}{r(X|X')}\right)\cdot\vec j(X')\,dV' = -\frac{\mu_0}{4\pi}\int\left(\nabla'\frac{1}{r(X|X')}\right)\cdot\vec j(X')\,dV' =$$

$$= \frac{\mu_0}{4\pi}\int\frac{1}{r(X|X')}\underbrace{(\vec\nabla\cdot\vec j)}_{\text{stacionarita}\Rightarrow 0}(X')\,dV' - \frac{\mu_0}{4\pi}\int_{V\to\text{celý prostor}}\nabla'\cdot\left(\frac{1}{r(X|X')}\vec j(X')\right)dV' =$$

$$= -\frac{\mu_0}{4\pi}\int_{\partial V}\frac{1}{r(X'|X)}\vec j(X')\cdot d\vec S' = 0$$

$\uparrow$ lokalizované nebo alespoň omezené zdroje v nekonečnu ∂V

Biotův - Savartův zákon

$$\vec{B}(X) = (\vec{\nabla}\times\vec{A})(X) = \frac{\mu_0}{4\pi}\vec{\nabla}\times\int \frac{1}{r(X|X')}\vec{j}(X')\,dV'$$

$$= \frac{\mu_0}{4\pi}\int\left(\vec{\nabla}\frac{1}{r(X|X')}\right)\times\vec{j}(X')\,dV' = -\frac{\mu_0}{4\pi}\int\frac{\vec{e}(X|X')}{r^2(X|X')}\times\vec{j}(X')\,dV'$$

$$= \frac{\mu_0}{4\pi}\int\frac{\vec{j}(X')\times\vec{e}(X|X')}{r^2(X|X')}\,dV'$$

pro tenké vodiče ~~- systém vodičů lokaliz~~

systém vodičů lokalizovaný na vodičích popsaných křivkou γ_K s proudy I_K

$$\vec{B}(X) = \sum_K \frac{\mu_0 I_K}{4\pi}\int_{\gamma_K}\frac{d\vec{s}'\times\vec{e}(X|X')}{r^2(X|X')} \qquad \vec{j}dV \to I d\vec{s}$$

svádí k formulaci, že $\vec{B}$ je dáno superpozicí od příspěvků "elementárních proudů" $\vec{j}dV = I d\vec{s}$

(v analogii s elektr. intenzitou

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0}\int\frac{\varrho(X')\,\vec{e}(X|X')}{r^2(X|X')}\,dV'$$

které je superpozice příspěvků od ϱdV

ale $\vec{j}dV$ nesplňuje zákon zachování a tak pole tohoto zdroje nemá smysl

smysl má pouze celý integrál přes úplný zdroj

Poissonova úloha pro $\vec{B}$

$$\vec{\nabla}\times\vec{B} = \mu_0\vec{j} \quad \Rightarrow \quad \vec{\nabla}\times(\vec{\nabla}\times\vec{B}) = \mu_0\vec{\nabla}\times\vec{j}$$

$$-\Delta\vec{B} + \vec{\nabla}\underbrace{\vec{\nabla}\cdot\vec{B}}_{0}$$

$$\Downarrow$$

$$\Delta\vec{B} = -\mu_0\vec{\nabla}\times\vec{j}$$

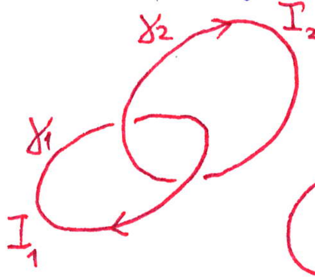
důsledek - nerotační toky $\vec{\nabla}\times\vec{j} = 0$ nebudí magnetické pole, tj. $\vec{B} = 0$ splňuje rov. pro $\vec{B}$ za vhodných okraj. podmínkách jednoznačně!

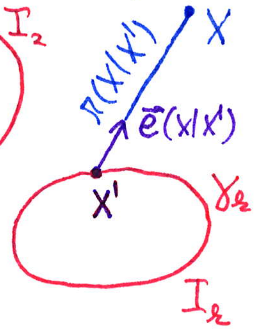
Systém smyček

Proudové smyčky

budeme uvažovat situaci, kdy všechny proudy jsou lokalizované v tenkých smyčkách

proudová smyčka lze chápat jako "elementární" zdroj magnetického pole – neexistují monopóly, stacionární zdroje jsou bezdivergentní a tak proudové čáry nikde nezačínají a nikde nekončí – lze je chápat jako superpozici tenkých smyček





pole smyček

$$\vec B(X) = -\sum_k \frac{\mu_0 I_k}{4\pi}\int_{\gamma_k} \frac{\vec e(X|X')\times d\vec s\,'}{r^2(X|X')}$$

skalární magnetický potenciál

mimo proudové smyčky $\vec B$ splňuje

$$\vec\nabla\times\vec B = 0 \qquad \vec\nabla\cdot\vec B = 0$$

⇓

lze zavést magnetický skalární potenciál

$$\vec B = -\vec\nabla\psi \qquad \text{(mimo proudové smyčky)}$$

rovnice pro mag. potenciál

$$\Delta\psi = 0$$ Laplaceova úloha v prostoru mimo smyčky

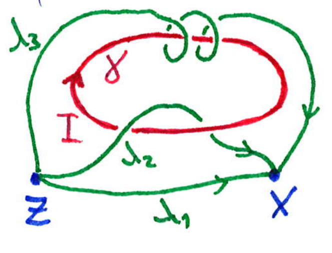
nejednoznačnost skal. mag. potenciálu

prostor bez smyček není topologicky triviální

⇒ neplatí Poincarého lema zajišťující existenci potenciálu

vzorec pro potenciál

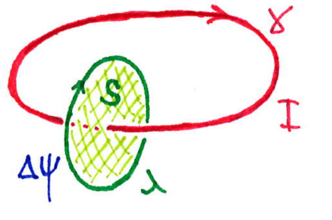
$$\psi(X) = -\int_Z^X \vec B\cdot d\vec s$$



vede na víceznačnou funkci závisející na cestě po které jdu ze Z do X – závisí na počtu oběhnutí proudových smyček

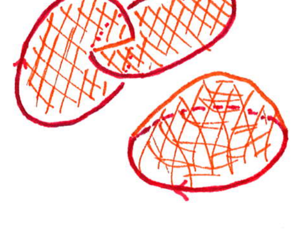
jeden oběh kolem proudové smyčky dává

$$\Delta\psi = -\int_{\lambda=\partial S}\vec B\cdot d\vec s = -\int_S(\vec\nabla\times\vec B)\cdot d\vec S = -\mu_0\int_S \vec j\cdot d\vec S = -\mu_0 I$$



řešení: zamezíme možnosti obíhat proud. smyčky

na každou smyčku napneme plochu a tu "vyjmeme" z prostoru, kde řešíme Laplaceovu úlohu – ve vzniklém prostoru je již magn. potenciál ψ jednoznačný



Síla mezi 2 smyčkami - Ampérův zákon

síla na smyčku ve vnějším poli $\vec{B}$

$$\vec{F}_{\text{na smyčku}} = \int \vec{j} \times \vec{B}\, dV = I \int_{\gamma} d\vec{s} \times \vec{B} \qquad (\vec{j}\, dV \to I\, d\vec{s})$$

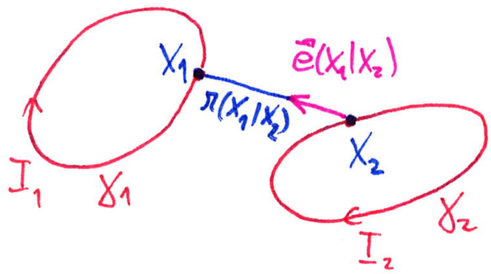
působení smyčky γ_2 na smyčku γ_1

$$\vec{F}_{\text{na 1 od 2}} = I_1 \int_{\gamma_1} d\vec{s}_1 \times \vec{B}_2 \underset{\uparrow\ \text{Biot-Savart}}{=} \frac{\mu_0 I_1 I_2}{4\pi} \int_{\gamma_1}\int_{\gamma_2} \frac{d\vec{s}_1 \times (d\vec{s}_2 \times \vec{e}(X_1|X_2))}{r^2(X_1|X_2)} \underset{\uparrow\ b\,a\cdot c - c\,a\cdot b}{=}$$

$$= \frac{\mu_0 I_1 I_2}{4\pi} \int_{\gamma_1}\int_{\gamma_2} \left[\frac{-\vec{e}(X_1|X_2)\, d\vec{s}_1 \cdot d\vec{s}_2}{r^2(X_1|X_2)} + d\vec{s}_1 \cdot \frac{\vec{e}(X_1|X_2)}{r^2(X_1|X_2)}\, d\vec{s}_2 \right]$$

$$\int_{\gamma_1} d\vec{s}_1 \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{r(X_1|X_2)} \overset{\text{Newt. vzorec}}{=} \frac{1}{r(K|X_2)} - \frac{1}{r(Z|X_2)} \overset{Z=K}{=} 0 \quad \Leftarrow \quad -\vec{\nabla} \frac{1}{r(X_1|X_2)}$$

$$= -\frac{\mu_0}{4\pi} I_1 I_2 \int_{\gamma_1}\int_{\gamma_2} \vec{e}(X_1|X_2)\, \frac{d\vec{s}_1 \cdot d\vec{s}_2}{r^2(X_1|X_2)}$$



symetrické při záměně γ_1 a γ_2

$$\vec{F}_{\text{na 1 od 2}} = -\vec{F}_{\text{na 2 od 1}}$$

akce a reakce ve stacionární situaci
(nezáleží na šíření interakce konečnou rychlostí)

Indukčnost

magnetický tok skrze smyčku γ_1 od pole smyčky γ_2

$$\Psi_{\text{skrze}\,\gamma_1\,\text{od}\,\gamma_2} = \int_{S_1} \vec{B}_2\cdot d\vec{S}_1 = \int_{S_1} \vec{\nabla}\times\vec{A}_2\cdot d\vec{S}_1 = \int_{\gamma_1=\partial S_1} \vec{A}_2\cdot d\vec{s}_1 =$$

$$= \left[\frac{\mu_0}{4\pi}\int_{\gamma_1}\int_{\gamma_2}\frac{1}{r(X_1|X_2)}\, d\vec{s}_2\cdot d\vec{s}_1\right] I_2 = L_{12}\, I_2$$

vzájemná indukčnost

$$L_{12}\,(\equiv M_{12}) = \frac{\mu_0}{4\pi}\int_{\gamma_1}\int_{\gamma_2}\frac{1}{r(X_1|X_2)}\, d\vec{s}_1\cdot d\vec{s}_2$$

- geometrické veličiny závisející na tvaru a poloze smyček
- symetrické při záměně smyček $L_{12}=L_{21}$

pro netenké vodiče závisí na přesném rozložení proudu
(např. proud vytlačen do tenké vrstvy na povrchu vodiče
nebo objemově rozložený proud napříč celým průřezem vodiče)

$$L_{12} = \frac{\mu_0}{4\pi I_1 I_2}\int\int \frac{1}{r(X_1|X_2)}\, \vec{j}(X_1)\cdot\vec{j}(X_2)\, dV_1\, dV_2$$

rozložení proudu ve vodiči

trubice tvořící vodič

celkový proud ve vodiči

výsledek nebude záviset na celkových proudech I_1, I_2

samoindukce

smyčka generuje magnetické pole a tedy i tok skrze sebe

$$\Psi_{\text{skrze}\,\gamma\,\text{od}\,\gamma} = L\, I$$

pro tenký vodič diverguje

↑ magnetické pole blízko tenkého vodiče $\sim \ln R$ - diverguje

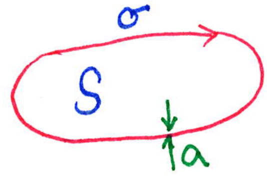
potřeba uvažovat vodič konečného průřezu

$$L = \frac{\mu_0}{4\pi I^2}\int\int \frac{1}{r(X|X')}\, \vec{j}(X)\cdot\vec{j}(X')\, dV\, dV'$$

obvykle počítáme skrze energii - viz dále

lze nalézt „charakteristické" chování

$$L \approx \frac{\mu_0}{4\pi}\,\sigma\left(\ln\frac{S}{a^2} + \frac{1}{2} + \varepsilon\right)$$



σ - obvod smyčky
S - plocha smyčky
a - poloměr průřezu vodiče
ε - malá konstanta

systém několika smyček

celkové mag. pole je superpozice polí od smyček

$$\vec{B} = \sum_l \vec{B}_l$$

tok mag. pole skrze k-tou smyčku

$$\Psi_k = \sum_l L_{kl} I_l$$

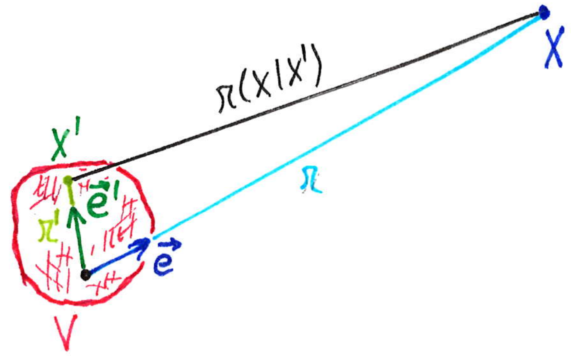
L_{kl} matice indukčnosti

$k \neq l$ vzájemná indukčnost

$k = l$ samoindukčnost

Multipólový rozvoj magnetického pole

pole daleko od lokalizovaného pole
- rozvoj $\vec{A}$ podobně jako rozvoj ϕ



$$\vec{A}(X) = \frac{\mu_0}{4\pi}\int_V \frac{\vec{j}(X|X')}{r(X|X')}\, dV'$$

$$\frac{1}{r(X|X')} = \sum_{l=0}^{\infty} \frac{(2l-1)!!}{l!}\frac{r'^{l}}{r^{l+1}} e^{\langle a_1} \dots e^{a_l\rangle} e'_{\langle a_1} \dots e'_{a_l\rangle}$$

$$= \frac{1}{r} + \frac{r'}{r}\vec{e}\cdot\vec{e}' + \dots$$

$\Downarrow$

$$\vec{A}(X) = \underbrace{\frac{\mu_0}{4\pi}\frac{1}{r}\int_V \vec{j}(X')dV'}_{\text{monopól}} + \underbrace{\frac{\mu_0}{4\pi}\frac{1}{r^2}\vec{e}\cdot\int_V \vec{r}'\,\vec{j}(X')\,dV'}_{\text{dipól}} + \dots$$

pomocné výpočty

$$\int_V \vec{j}\,dV = \int_V \Big(\vec{j}\cdot\underbrace{\vec{\nabla}\vec{r}}_{\overleftrightarrow{I}} + \underbrace{(\vec{\nabla}\cdot\vec{j})}_{0}\vec{r}\Big)dV = \int_V \vec{\nabla}\cdot(\vec{j}\,\vec{r})\,dV = \int_{\partial V}\vec{r}\,\vec{j}\cdot d\vec{S} = 0 \quad \uparrow \vec{j}=0 \text{ na } \partial V$$

$$\int_V (\vec{r}\,\vec{j} + \vec{j}\,\vec{r})\,dV = \int_V \Big(\vec{r}\,\vec{j}\cdot\underbrace{(\vec{\nabla}\vec{r})}_{\overleftrightarrow{I}} + \vec{j}\cdot\underbrace{(\vec{\nabla}\vec{r})}_{\overleftrightarrow{I}}\vec{r} + \vec{r}\underbrace{(\vec{\nabla}\cdot\vec{j})}_{0}\vec{r}\Big)dV = \int_V \vec{\nabla}\cdot(\vec{j}\,\vec{r}\,\vec{r})\,dV = \int_{\partial V}\vec{r}\,\vec{r}\,\vec{j}\cdot d\vec{S} = 0 \quad \uparrow 0 \text{ na } \partial V$$

$\Downarrow$

$$\int_V r^a j^b\,dV = \int_V r^{[a}j^{b]}\,dV = \frac{1}{2}\varepsilon^{abc}\varepsilon_{mnc}\int_V r^m j^n\,dV = \varepsilon^{abc}\underbrace{\frac{1}{2}\int(\vec{r}\times\vec{j})_c\,dV}_{m_c} = \varepsilon^{abc}m_c$$

kde definujeme $\vec{m} = \frac{1}{2}\int \vec{r}\times\vec{j}\,dV$

použili jsme vekt. identitu $\frac{1}{2}\varepsilon^{abc}\varepsilon_{mnc} = \delta^{[a}_{[m}\delta^{b]}_{n]}$ - "jednotka" na antisymetrických tenzorech

$\Downarrow$

$$e_m\int_V r^m j^a\,dV = e_m\varepsilon^{man}m_n = (\vec{m}\times\vec{e})^a \qquad \text{tj.} \quad \vec{e}\cdot\int\vec{r}\,\vec{j}\,dV = \vec{m}\times\vec{e}$$

vektorový potenciál

$$\vec{A}(X) = \frac{\mu_0}{4\pi}\frac{\vec{m}\times\vec{e}}{r^2} \qquad \vec{m} = \frac{1}{2}\int\vec{r}\times\vec{j}\,dV$$

magnetická indukce

$$\vec{B}(X) = \frac{\mu_0}{4\pi}\frac{3\vec{e}\,\vec{e}\cdot\vec{m} - \vec{m}}{r^3}$$

vše platí pro X mimo zdroje

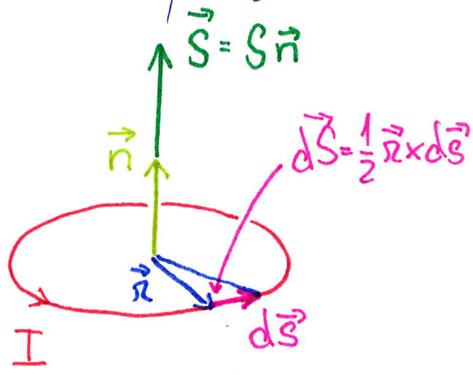
viz cvičení

$$\vec{B} = \vec{\nabla}\times\vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi}\vec{\nabla}\times\frac{\vec{m}\times\vec{r}}{r^3} = \frac{\mu_0}{4\pi}\Big[-3\frac{1}{r}\vec{e}\times(\vec{m}\times\vec{r}) + \frac{\vec{\nabla}\times(\vec{m}\times\vec{r})}{r^3}\Big]$$

$$= \frac{\mu_0}{4\pi}\frac{1}{r^3}\Big[-3\vec{m}\,\vec{e}\cdot\vec{e} + 3\vec{e}\,\vec{e}\cdot\vec{m} + \vec{m}\underbrace{\vec{\nabla}\cdot\vec{r}}_{3} - \vec{m}\cdot\underbrace{\vec{\nabla}\vec{r}}_{\overleftrightarrow{I}}\Big] = \frac{\mu_0}{4\pi}\frac{3\vec{e}\,\vec{e}\cdot\vec{m} - \vec{m}}{r^3}$$

Kanonické reprezentace magnetického dipólu

malá rovinná smyčka



$$\vec{m} = \frac{1}{2}\int \vec{r}\times\vec{j}\,dV = \frac{I}{2}\int_{\partial S}\vec{r}\times d\vec{s} =$$

$$= I\int_{\partial S} d\vec{S} = I\vec{S} = IS\vec{n}$$

"bodový dipól" = limita malé plochy a velkého proudu

tak, že $m = \lim_{S\to 0} IS = \text{konst}$

Síla na dipól ve vnějším poli

$$\vec{F} = \int \vec{j}\times\vec{B}\,dV$$

$\vec{B}$ … vnější pole

$\vec{j}$ … proudová hustota lokaliz. systému na který síla působí

$$= \int \vec{j}\times\left(\vec{B}\big|_{x_0} + \vec{r}\cdot\vec{\nabla}\vec{B}\big|_{x_0} + \dots\right)dV$$

rozvoj okolo x_0 díky tomu že systém je lokalizovaný

$$= \int \vec{j}\,dV \times \vec{B}\big|_{x_0} + \int \vec{j}\times\left(\vec{r}\cdot\vec{\nabla}\vec{B}\big|_{x_0}\right)dV + \dots$$

$\Downarrow$

$$F_a = \int \varepsilon_{abc}\, j^b r^m \nabla_m B^c\big|_{x_0} dV = \varepsilon_{abc}\underbrace{\left[\int r^m j^b\,dV\right]}_{\varepsilon^{mbn} m_n \text{ viz výše}} \nabla_m B^c\big|_{x_0} = \quad (\varepsilon\varepsilon = \delta\delta - \delta\delta \text{ viz výše})$$

$$= \left(\delta_a^m \delta_c^n - \delta_a^n \delta_c^m\right) m_n \nabla_m B^c\big|_{x_0} =$$

$$= \Big(\nabla_a B^n \underbrace{m_n}_{\text{konst.}} - m_a \underbrace{\nabla_n B^n}_{0}\Big)\Big|_{x_0} = \nabla_a\left(B^n m_n\right)\Big|_{x_0}$$

$\Downarrow$

$$\vec{F} = \vec{\nabla}(\vec{B}\cdot\vec{m})$$

Moment síly vnějšího pole na dipól

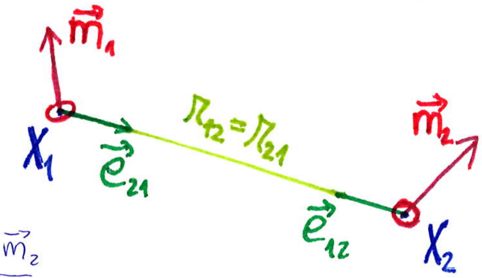
$$\vec{M} = \int \vec{r}\times(\vec{j}\times\vec{B})\,dV = \int \vec{r}\times\left(\vec{j}\times\vec{B}\big|_{x_0}\right)dV + \dots$$

$$= \int\left(\vec{j}\,\vec{r}\cdot\vec{B}\big|_{x_0} - \vec{B}\big|_{x_0}\,\vec{r}\cdot\vec{j}\right)dV =$$

$$= \underbrace{\left(\int \vec{j}\,\vec{r}\,dV\right)\cdot\vec{B}\big|_{x_0}}_{\vec{m}\times\vec{B} \text{ viz } \int \vec{r}\vec{j}dV \text{ výše}} - \underbrace{\left(\int \vec{r}\cdot\vec{j}\,dV\right)}_{0 \;\Leftarrow\; \int(\vec{r}\,\vec{j} + \vec{j}\,\vec{r})dV = 0}\vec{B}\big|_{x_0}$$

$$\vec{M} = \vec{m}\times\vec{B}$$

Dipól-dipólová interakce



síla dipólu 2 na dipól 1

$$\vec F_{na1od2} = \vec\nabla(\vec B_2\cdot\vec m_1) = \frac{\mu_0}{4\pi}\vec\nabla\frac{3\vec m_1\cdot\vec e_{12}\,\vec e_{12}\cdot\vec m_2 - \vec m_1\cdot\vec m_2}{r_{12}^3}$$

$$= \frac{\mu_0}{4\pi}\vec\nabla\left(3\frac{\vec m_1\cdot\vec r_{12}\,\vec r_{12}\cdot\vec m_2}{r_{12}^5} - \frac{\vec m_1\cdot\vec m_2}{r_{12}^3}\right) =$$

působí na argumentu X_1

$$= \frac{3\mu_0}{4\pi}\left(-5\frac{\vec m_1\cdot\vec r_{12}\,\vec r_{12}\cdot\vec m_2}{r_{12}^7}\vec r_{12} + \frac{\vec m_1\,\vec r_{12}\cdot\vec m_2}{r_{12}^5} + \frac{\vec m_1\cdot\vec r_{12}\,\vec m_2}{r_{12}^5} + \frac{\vec m_1\cdot\vec m_2}{r_{12}^5}\vec r_{12}\right)$$

$$= \frac{3\mu_0}{4\pi}\frac{1}{r_{12}^4}\left(\vec m_1\cdot\vec m_2\,\vec e_{12} + \vec m_1\,\vec e_{12}\cdot\vec m_2 + \vec m_1\cdot\vec e_{12}\,\vec m_2 - 5\,\vec m_1\cdot\vec e_{12}\,\vec e_{12}\cdot\vec m_2\,\vec e_{12}\right)$$

$$= \frac{3\mu_0}{4\pi}\frac{1}{r_{12}^4}\left((\vec e_{12}\times\vec m_1)\times\vec m_2 + (\vec e_{12}\times\vec m_2)\times\vec m_1 - 2\vec m_1\cdot\vec m_2\,\vec e_{12} + 5(\vec e_{12}\times\vec m_1)\cdot(\vec e_{12}\times\vec m_2)\,\vec e_{12}\right)$$

přímočaré použití bac-cab

platí "akce a reakce"

$$\vec F_{na1od2} = -\vec F_{na2od1}$$

klesá jako $\frac{1}{r^4}$ – rychleji než podintegrální výraz v Ampérově zákonu, který odpovídá klesání jako $\frac{1}{r^2}$
důsledek dipólového charakteru obou na sebe působících syst.

moment síly na dipól 2 od dipólu 1

$$\vec M_{na1od2} = \vec m_1\times\vec B_2 = \frac{\mu_0}{4\pi}\frac{1}{r_{12}^3}\left(3(\vec m_1\times\vec e_{12})(\vec e_{12}\cdot\vec m_2) - \vec m_1\times\vec m_2\right)$$

pozor – nesymetrické vůči záměně $1\leftrightarrow 2$

$$\vec M_{na1od2} \neq -\vec M_{na2od1}$$

ale platí, že celkový moment síly je nulový

$$\vec r_{12}\times\vec F_{na1od2} + \vec M_{na1od2} + \vec M_{na2od1} = 0$$

= moment síly vůči poloze mag. momentu $\vec m_2$

$$\vec r_{21}\times\vec F_{na2od1} + \vec M_{na2od1} + \vec M_{na1od2} = 0$$

$\Downarrow$ = moment síly vůči poloze mag. momentu $\vec m_1$

zákon zachování momentu hybnosti

$$\vec{r}_{12} \times \vec{F}_{\text{na 1 od 2}} + \vec{M}_{\text{na 1 od 2}} + \vec{M}_{\text{na 2 od 1}} =$$

$$= \frac{\mu_0}{4\pi}\frac{1}{r_{12}^3}\Big(3(\vec e_{12}\times\vec m_1)(\vec e_{12}\cdot\vec m_2) + 3(\vec m_1\cdot\vec e_{12})(\vec e_{12}\times\vec m_2) + 3(\vec m_1\times\vec e_{12})(\vec e_{12}\cdot\vec m_2) - \vec m_1\times\vec m_2$$

$$+ \underbrace{3(\vec m_2\times\vec e_{12})(\vec e_{12}\cdot\vec m_1)}_{\uparrow\ \vec e_{21} = -\vec e_{12}} - \vec m_2\times\vec m_1\Big)$$

$$= 0$$

$$(\vec e_{12}\times\vec m_1)\times\vec m_2 + (\vec e_{12}\times\vec m_2)\times\vec m_1 - 2\,\vec m_1\cdot\vec m_2\,\vec e_{12} + 5\,(\vec e_{12}\times\vec m_1)\cdot(\vec e_{12}\times\vec m_2)\,\vec e_{12} =$$

$$= \vec m_1\,\vec e_{12}\cdot\vec m_2 - \vec e_{12}\,\vec m_1\cdot\vec m_2 + \vec m_2\,\vec e_{12}\cdot\vec m_1 - \vec e_{12}\,\vec m_1\cdot\vec m_2 - 2\,\vec m_1\cdot\vec m_2\,\vec e_{12} + 5(\vec m_1\times(\vec e_{12}\times\vec m_2))\cdot\vec e_{12}\,\vec e_{12}$$

$$= \vec m_1\,\vec e_{12}\cdot\vec m_2 + \vec m_2\,\vec e_{12}\cdot\vec m_1 - 4\,\vec m_1\cdot\vec m_2\,\vec e_{12} + 5\,\vec m_1\cdot\vec m_2\,\vec e_{12}\cdot\vec e_{12}\,\vec e_{12} - 5\,\vec m_1\cdot\vec e_{12}\,\vec e_{12}\cdot\vec m_2\,\vec e_{12}$$

$$= \vec m_1\cdot\vec m_2\,\vec e_{12} + \vec m_1\,\vec e_{12}\cdot\vec m_2 + \vec m_1\cdot\vec e_{12}\,\vec m_2 - 5\,\vec m_1\cdot\vec e_{12}\,\vec e_{12}\cdot\vec m_2\,\vec e_{12}$$

Kvazistacionární přiblížení a energie systému smyček

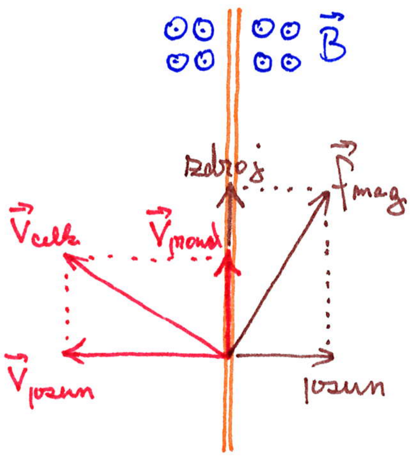
Energie magnetického pole smyček
= práce vykonaná proti EM poli při přípravě systému smyček
tj. práce potřebná k vytvoření stac. proudů a příslušných mag. polí

obtíže:
1) potřebujeme pohybovat smyčkami
2) potřeba udržovat konst. proud v přemisťované smyčce
3) potřeba udržovat mag. pole ve kterém smyčku přemisťujeme
= udržovat proudy ve zdrojových smyčkách

poznámky:
1) a 2) lze v rámci magnetostatiky
(pomalý pohyb "testovací" smyčky ve vnější fixní poli)
3) jde za rámec magnetostatiky
potřeba započítat EM indukci - vliv proměnného pole na smyčky
→ kvazistacionární přiblížení

Práce vykonaná proti mag. poli při posunu smyčky

$$\Delta A_{mag} = \Delta A_{posun} + \Delta A_{zdroj}$$



ΔA_{posun} - práce již vykonáme při posunu smyčky

ΔA_{zdroj} - práce vykonaná zdrojem ve smyčce potřebná k udržení konstantního proudu

magnetická síla nekoná práci!

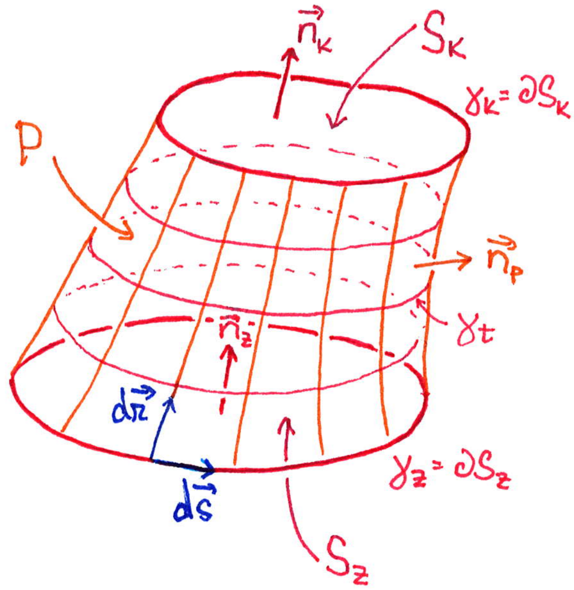
$$\vec{f}_{mag} = q\,\vec{v}\times\vec{B} \qquad d\vec{s} = \vec{v}\,dt$$

$$dA_{mag} = \vec{f}_{mag}\cdot\vec{s} = q(\vec{v}\times\vec{B})\cdot\vec{v}\,dt = 0$$

⇓

$$0 = \Delta A_{posun} + \Delta A_{zdroj} \qquad \Delta A_{posun} = -\Delta A_{zdroj}$$

Práce vykonaná zdrojem ve smyčce potřebná k udržení konstantního proudu



$$\Delta A_{zdroj} = \int_{t_Z}^{t_K} dA_{zdroj}$$

= zdroj působící proti $\vec{f}_{mag}$

$$= -\int_{t_Z}^{t_K}\int_{\gamma_t} d\vec{s}\cdot d\vec{f}_{mag} =$$

$$= -\int_{t_Z}^{t_K}\int_{\gamma_t} d\vec{s}\cdot(\underbrace{\vec{v}_{celk}}_{\vec{v}_{posun}+\vec{v}_{proud}}\times\vec{B})\,\underbrace{dq}_{I\,dt}$$

$\vec{v}_{proud}$ úměrný $d\vec{s}$ ⇒ nepřispívá

$$= I\int_V \underbrace{\vec{\nabla}\cdot\vec{B}}_{0}\,dV - I\int_{t_Z}^{t_K}\int_{\gamma_t} d\vec{s}\cdot(\vec{v}_{posun}\times\vec{B})\,dt$$

přidaná nula $\qquad d\vec{r} = \vec{v}_{posun}\,dt$

$$= I\int_{\partial V}\vec{B}\cdot d\vec{S} - I\int_P d\vec{s}\cdot(d\vec{r}\times\vec{B})$$

P: povrch opsaný posouvanou smyčkou

přesun smyčky z polohy $\gamma_Z = \partial S_Z$ do polohy $\gamma_K = \partial S_K$ uzavře objem V s hranicí $\partial V = \partial S_K - \partial S_Z + P$ kde znaménko "-" indikuje opačnou volbu vnější normály ∂V a normály S_Z

body smyčky se posouvají ve směru elementárního posunu $d\vec{r}$
posouvající smyčka vytvoří plochu P
plošný element na P je dán

$$d\vec{S} = d\vec{s}\times d\vec{r}$$

$$= I\left[\int_{S_K}\vec{B}\cdot d\vec{S} - \int_{S_Z}\vec{B}\cdot d\vec{S} + \int_P \vec{B}\cdot d\vec{S} - \int_P \vec{B}\cdot\underbrace{(d\vec{s}\times d\vec{r})}_{d\vec{S}}\right]$$

$\partial V = S_K - S_Z + P$

$$= I\,(\Phi_K - \Phi_Z) = I\,\Delta\Phi$$

⇓

$$\Delta A_{zdroj} = I\,\Delta\Phi$$
$$\Delta A_{posun} = -I\,\Delta\Phi$$

za krátký časový úsek

$$dA_{zdroj} = -\int_\gamma d\vec{f}_{mag}\cdot d\vec{s} = I\,d\Phi$$

Faradayův zákon I

uvažujme smyčku bez zdroje
posun smyčky vyvolá působení podél smyčky
lze chápat jako zdroj spojený s pohybem smyčky
příslušná elektromotorická síla

$$\mathcal{E} = \int_\gamma \frac{d\vec{f}_{mag}}{dq}\cdot d\vec{s}$$

jedná se o EMS asociovanou s mag. silou
(tj. ne o EMS původního zdroje ve smyčce)

odvodili jsme, že za krátký čas

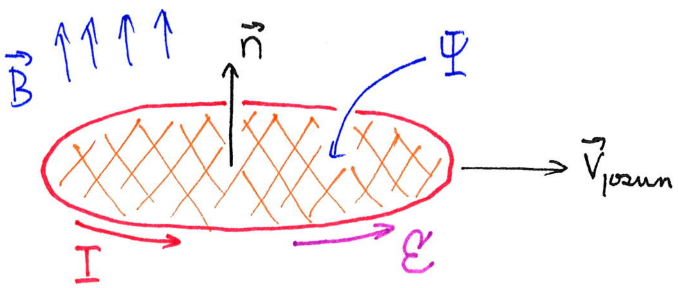
$$I\,d\Psi = -\int_\gamma d\vec{f}_{mag}\cdot d\vec{s} = -\int_\gamma \underbrace{dq}_{I\,dt} \frac{d\vec{f}_{mag}}{dq}\cdot d\vec{s} = -I\int_\gamma \frac{d\vec{f}_{mag}}{dq}\cdot d\vec{s}\,dt = -I\mathcal{E}\,dt$$

$\Downarrow$

Faradayův zákon

$$-\frac{d}{dt}\Psi = \mathcal{E}$$

Lenzovo pravidlo: EMS proti změně mag. toku
nutno zvolit konzistentní orientace



Ψ i $\mathcal{E}$ závisí na volbě orientace $\vec{n}$

Kvazistacionární přiblížení

musíme připustit proměnné pole $\vec{B}$
budeme uvažovat pouze velmi pomalé změny proudů
magnetické pole se stačí efektivně okamžitě přizpůsobit změně proudů (ignorujeme konečnost rychlosti šíření změny $\vec{B}$)

to znamená uvažovat další člen z Maxwellových rovnic

kvazistacionární Maxwellovy rovnice:

$$\vec{\nabla}\cdot\vec{B} = 0 \qquad\qquad \vec{\nabla}\cdot\vec{E}$$

$$\vec{\nabla}\times\vec{B} = \mu_0\vec{j} \qquad\qquad \vec{\nabla}\times\vec{E} = \underbrace{-\frac{\partial\vec{B}}{\partial t}}_{\text{nový člen závislý na změně } \vec{B}}$$

potřeba změnit definici skalárního potenciálu

$$\vec{B} = \vec{\nabla}\times\vec{A} \;\Rightarrow\; \vec{\nabla}\times\left(\vec{E}+\frac{\partial\vec{A}}{\partial t}\right) = 0 \;\Rightarrow\; \exists\phi \;\; \vec{E}+\frac{\partial\vec{A}}{\partial t} = -\vec{\nabla}\phi \;\Rightarrow\; \phi = -\vec{\nabla}\phi - \frac{\partial\vec{A}}{\partial t}$$

více viz plná teorie

Faradayův zákon II

proměnné magnetické pole indukuje elektrickou intenzitu
tu můžeme chápat jako dodatečnou sílu působící ve smyčce
efektivně popisujeme jako elektromotorickou sílu

$$-\frac{\partial\vec{B}}{\partial t} = \vec{\nabla}\times\vec{E}$$ integrál přes časově konstantní plochu $\Downarrow$

$$-\frac{d}{dt}\underbrace{\int_S \vec{B}\cdot d\vec{S}}_{\Phi} = \int_S (\vec{\nabla}\times\vec{E})\cdot d\vec{S} = \oint_{\partial S}\vec{E}\cdot d\vec{s} = \mathcal{E}$$

$\Downarrow$

$$-\frac{d}{dt}\Phi = \mathcal{E}$$

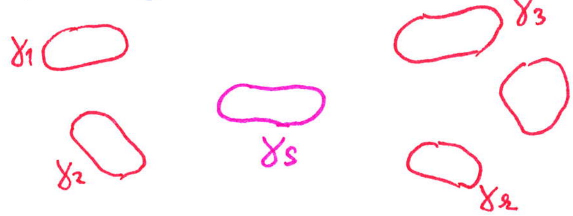
Faradayův zákon pro elektromotorickou sílu způsobenou proměnným magnetickým polem
Lenzovo pravidlo: $\mathcal{E}$ působí proti změně Φ

Faradayův zákon udává vztah mezi elektromotorickou silou a změnou magnetického toku
má však dvě odlišné příčiny
- Lorentzovu sílu působící na pohybující smyčku (viz I)
- Faradayův člen v Maxwellových rovnicích (viz II)

Práce vykonaná zdroji pole

uvažujme, že magnetické pole, ve kterém pohybujeme smyčkou γ_s je dáno systémem smyček γ_k $k=1\ldots N$

pro systém všech smyček $(\gamma_s+\gamma_k)$ v každém okamžiku jsou toky magnetického pole dány proudy skrze matici indukčn.



$$\Psi_s = L_{ss} I_s + \sum_\ell L_{s\ell} I_\ell$$

$$\Psi_k = L_{ks} I_s + \sum_\ell L_{k\ell} I_\ell$$

při pohybu smyčky γ_s se mění indukčnosti L_{ks} a L_{sk}

$$\frac{d\Psi_k}{dt} = \frac{dL_{ks}}{dt} I_s = -\mathcal{E}_k \qquad \Leftarrow \text{Faradayův zákon}$$

$$\frac{d\Psi_s}{dt} = \sum_\ell \frac{dL_{s\ell}}{dt} I_\ell = -\mathcal{E}_s$$

$\Downarrow$

$$\underbrace{I_s \frac{d\Psi_s}{dt}}_{\frac{dA_{\text{zdroj ve smyčce } \gamma_s}}{dt}} = \sum_\ell I_s \frac{dL_{s\ell}}{dt} I_\ell = \sum_\ell \underbrace{-\mathcal{E}_\ell I_\ell}_{\text{práce zdroje ve smyčce } \gamma_\ell \text{ na náboj } dq_\ell = I_\ell dt \text{ za čas } dt} \qquad \Leftarrow L_{s\ell} = L_{\ell s}$$

$\Downarrow$

$$\Delta A_{\text{zdroj ve smyčce } \gamma_s} = \Delta A_{\text{zdroje pole}}$$
(zdroje ve smyčkách γ_k)

Celková práce vnějších zdrojů při přesunu smyčky γ_s

$$\Delta A_s = \Delta A_{\text{posun}} + \Delta A_{\text{zdroj ve smyčce}} + \Delta A_{\text{zdroje pole}}$$
$$= -I_s \Delta\Psi_s + I_s \Delta\Psi_s + I_s \Delta\Psi_s$$
$$= I_s \Delta\Psi_s$$

při přesunu smyčky z nekonečna, kde $\Psi_s|_{\text{počáteční}} = 0$

$$\Delta A_s = I_s \Psi_s$$

Magnetická energie jedné smyčky

samotná smyčka a její magnetické pole již nese energii
- k "rozpohybování" proudu je potřeba překonávat vlastní magnetické pole smyčky (samoindukčnost)

mějme fixovanou smyčku a pomalu zapínejme proud
změna energie je dána prací, kterou musíme proti samoindukčnosti překonávat
konkrétně, změna proudu změní magnetické pole a to naindukuje elektrické pole, které musíme překonat

⇓

$$\frac{dU_s}{dt} = -\mathcal{E}_s I_s \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Faradayův} \\ \text{zákon}}}{=} I_s \frac{d\Phi_s}{dt} \underset{\substack{\uparrow \\ \Phi = LI}}{=} L_{ss} I_s \frac{dI_s}{dt}$$

⇓

$$U_s = \frac{1}{2} L_{ss} I_s^2 \qquad (\text{pro } I_s = 0 \text{ předpokládáme } U_s = 0)$$

Magnetická energie systému smyček

magnetická energie systému smyček γ_k $k = 1 \dots N$

$$U = \frac{1}{2} \sum_{k,l} L_{kl} I_k I_l = \frac{1}{2} \sum_k I_k \Phi_{\text{skrze } \gamma_k}$$

důkaz indukcí
- pro jednu smyčku se redukuje na odvozený vztah
- indukční krok
  uvažujme systém smyček γ_k $k = 1 \dots N$
  a přidejme další smyčku γ_s

metoda 1 – zapínání proudu v γ_s
metoda 2 – posun smyčky γ_s s proudem I_s do pole ostatních smyček

v každý okamžik jsou toky a proudy vztaženy

$$\Phi_s = L_{ss} I_s + \sum_l L_{sl} I_l$$

$$\Phi_k = L_{ks} I_s + \sum_l L_{kl} I_l$$

metoda zapínání proudu

smyčky γ_r i γ_s se nemění

$\Rightarrow$ matice indukčnosti je konstantní

$$\frac{dL_{rl}}{dt}=0 \qquad \frac{dL_{sr}}{dt}=0 \qquad \frac{dL_{ss}}{dt}=0$$

měníme pouze proud I_s

$$\frac{dI_r}{dt}=0$$

změna energie při zapínání proudu I_s

= práce vykonaná elektromotorickou silou ve smyčkách

$$\frac{dA}{dt} = -\mathcal{E}_s I_s - \sum_r \mathcal{E}_r I_r = I_s \frac{d\Psi_{skrze\,\gamma_s}}{dt} + \sum_r I_r \frac{d\Psi_{skrze\,\gamma_r}}{dt}$$

$$\Downarrow \quad = I_s L_{ss}\frac{dI_s}{dt} + \sum_r I_r L_{rs}\frac{dI_s}{dt}$$

$$\Delta A = \frac{1}{2}L_{ss}I_s^2 + \sum_r I_r \underbrace{L_{rs}}_{\frac{1}{2}(L_{rs}+L_{sr})} I_s \qquad \text{zapnutí proudu } I_s: 0 \to I_s$$

magnetická energie

$$U_{systém\,\gamma_r+\gamma_s} = U_{systém\,\gamma_r} + \Delta A =$$

$$= \frac{1}{2}\sum_{r,l} L_{rl} I_r I_l + \frac{1}{2}\sum_r L_{rs} I_r I_s + \frac{1}{2}\sum_l L_{sl} I_s I_l + \frac{1}{2}L_{ss} I_s^2$$

což jsme chtěli ukázat

metoda přesunu smyčky γ_s v poli smyček γ_k

$$U_{\text{systém } \gamma_k + \gamma_s} = \underbrace{U_{\text{systém } \gamma_k}}_{\text{energie samotných smyček } \gamma_k} + \underbrace{\Delta A_{\text{práce všech zdrojů při přesunu smyčky } \gamma_s}}_{\text{odvozeno výše}} + \underbrace{U_{\text{smyčka } \gamma_s}}_{\text{energie, kterou má smyčka } \gamma_s \text{ již v nekonečnu}}$$

$$= \frac{1}{2} \sum_k I_k \Psi_{\substack{\text{skrze } \gamma_k \\ \text{bez příspěvku} \\ \text{od } \gamma_s}} + I_s \Psi_{\substack{\text{skrze } \gamma_s \\ \text{od ostatních} \\ \text{smyček}}} + \frac{1}{2} L_{ss} I_s^2$$

$$= \frac{1}{2} \sum_k \left(I_k \Psi_{\substack{\text{skrze } \gamma_k \\ \text{bez příspěvku} \\ \text{od } \gamma_s}} + \underbrace{I_s \Psi_{\substack{\text{skrze } \gamma_s \\ \text{od pole smyčky} \\ \gamma_k}}}_{I_s L_{sk} I_k} \right) + \frac{1}{2} I_s \underbrace{\left(\Psi_{\substack{\text{skrze } \gamma_s \\ \text{od ostatních} \\ \text{smyček}}} + \Psi_{\substack{\text{skrze } \gamma_s \\ \text{od smyčky } \gamma_s}} \right)}$$

$$= \frac{1}{2} \sum_k \underbrace{\left(I_k \Psi_{\substack{\text{skrze } \gamma_k \\ \text{bez příspěvku} \\ \text{od } \gamma_s}} + I_k \Psi_{\substack{\text{skrze } \gamma_k \\ \text{od smyčky } \gamma_s}} \right)} + \frac{1}{2} I_s \Psi_{\text{skrze } \gamma_s}$$

$$= \frac{1}{2} \sum_k I_k \Psi_{\text{skrze } \gamma_k} + \frac{1}{2} I_s \Psi_{\text{skrze } \gamma_s} = \frac{1}{2} \sum_{\substack{\text{všechny} \\ \text{smyčky}}} I_k \Psi_k$$

což jsme chtěli dokázat