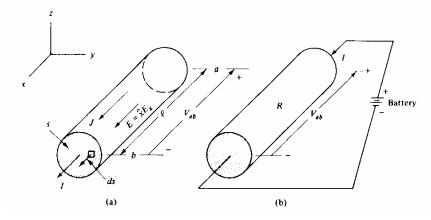
Odredimo elektricni otpor vodica duljine l, jednakog poprecnog presjeka S, nacinjenog od materijala provodnosti _. Neka je elektricno polje u vodicu homogeno duž vodica i po njegovom presjeku i usmjereno u x smjeru: E = axEx, prema slici a:



$$I = \int_{S} \mathbf{J} \cdot \mathbf{n} \cdot dS = \int_{S} \kappa \mathbf{E} \cdot \mathbf{n} \cdot dS = \int_{S} \kappa \cdot \mathbf{a}_{x} E_{x} \cdot \mathbf{a}_{x} \cdot dS = \kappa \mathbf{E}_{x} \cdot S$$

jer je normala na površinu presjeka vodica n = ax.

$$U_{ab} = \varphi(a) - \varphi(b) = -\int_{b}^{a} \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = -\int_{b}^{a} \mathbf{a}_{x} E_{x} \cdot \mathbf{a}_{x} dx = E_{x} \cdot \int_{a}^{b} dx = E_{x} \cdot l$$

Odavde je jakost električnog polja:

$$E_{x} = \frac{U_{ab}}{l}$$

$$I = \kappa E_{x} \cdot S = \kappa \frac{U_{ab}}{l} S \qquad R = \frac{U_{ab}}{l} = \frac{1}{\kappa} \frac{l}{S} \qquad U_{ab} = I \cdot R$$

vodic u zatvorenom elektricnom krugu kako je prikazano na slici 15.1.b) Sa slike vidimo da je viši potencijal kraja *a* vodica i da elektricna struja kroz vodic tece od tocke višeg prema tocki nižeg potencijala.

$$R = \frac{U_{ab}}{I} = \frac{-\int\limits_{b}^{a} \boldsymbol{E} \cdot d\boldsymbol{l}}{\int\limits_{S} \boldsymbol{J} \cdot \boldsymbol{n} \cdot dS} = \frac{-\int\limits_{b}^{a} \boldsymbol{E} \cdot d\boldsymbol{l}}{\int\limits_{S} \kappa \boldsymbol{E} \cdot \boldsymbol{n} \cdot dS}$$

Ponašanje vodica u statickim uvjetima

Postojanje elektricnog naboja unutar vodica uzrokovat ce elektricno polje u vodicu, a naboj i njegovo gibanje u vodicu (elektricna struja) moraju zadovoljavati jednadžbu kontinuiteta.

$$\operatorname{div} \mathbf{J} = \nabla \cdot \mathbf{J} = -\frac{\partial \rho}{\partial t}$$

Ako je vodic linearan, homogen i izotropan, uvrštenjem Ohmovog zakona u jednadžbu kontinuiteta dobije se

$$\mathbf{J} = \kappa \cdot \mathbf{E} \qquad \nabla \cdot \mathbf{E} = -\frac{1}{\kappa} \frac{\partial \rho}{\partial t} \qquad \text{div } \mathbf{D} = \nabla \cdot \mathbf{D} = \rho_s \quad \Rightarrow \quad \nabla \cdot \mathbf{E} = \frac{\rho}{\varepsilon}$$

$$\frac{\rho}{\varepsilon} = -\frac{1}{\kappa} \frac{\partial \rho}{\partial t} \quad \Rightarrow \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\kappa}{\varepsilon} \rho = 0 \qquad \qquad \rho(t) = \rho_0 \cdot e^{-\left(\frac{\kappa}{\varepsilon}\right)t} = \rho_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau_r}}$$

gdje je _r vremenska konstanta relaksacije naboja

$$\tau_r = \frac{\mathcal{E}}{\kappa}$$
 (s)

Analogija statickog strujnog polja i statickog elektricnog polja

jednadžba kontinuiteta mora glasiti

$$\operatorname{div} \mathbf{J} = \nabla \cdot \mathbf{J} = -\frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$$

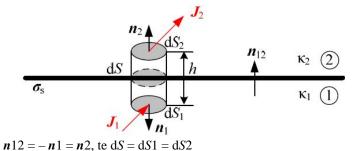
Tablica 15.1. Analogije jednadžbi statičkog električnog polja i statičkog strujnog polja

Homogeni dielektrik bez naboja:		Vodljivi materijal (stacionarno strujanje):		
$ \rho_{\rm s} = 0 $		$\partial \rho_{\rm s} / \partial t = 0$		
Gaussov zakon:	$\nabla \cdot \boldsymbol{D} = 0$	Jednadžba kontinuiteta:	$\nabla \cdot \boldsymbol{J} = 0$	
	$D = \varepsilon \cdot E$		$J = \kappa \cdot E$	
	$E = -\nabla \cdot \varphi$		$E = -\nabla \cdot \varphi$	
Laplaceova jednadžba:	$\Delta \varphi = 0$	Laplaceova jednadžba:	$\Delta \varphi = 0$	
Električni tok (vektora D)	$\phi_e = \int_S \mathbf{D} \cdot \mathbf{n} \cdot \mathrm{d}S$	Strujni tok (vektora J):	$I = \int_{S} \boldsymbol{J} \cdot \boldsymbol{n} \cdot \mathrm{d}S$	
Kapacitet:	$C = \frac{Q}{U_{ab}} = \frac{\int_{S} \mathbf{D} \cdot \mathbf{n} \cdot dS}{-\int_{b}^{a} \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l}}$	Vodljivost: G	$= \frac{I}{U_{ab}} = \frac{\int_{S} \mathbf{J} \cdot \mathbf{n} \cdot dS}{-\int_{b}^{a} \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l}}$	

Tablica 15.2. Analogne veličine statičkog električnog polja i statičkog strujnog polja

Homogeni dielektrik bez naboja: $\rho_s = 0$	Vodljivi materijal (stacionarno strujanje): $\partial \rho_s / \partial t = 0$		
D	J		
E	E		
ε	К		
φ	φ		
$arPhi_{ m e}$	I		
\overline{C}	G		

Odredivanje vektora gustoce struje J na granici



$$\boldsymbol{n}_{12}(\boldsymbol{J}_2 - \boldsymbol{J}_1) = -\frac{\mathrm{d}\boldsymbol{\sigma}_s}{\mathrm{d}t}$$

Normalna komponenta vektora gustoce struje J mijenja se na granici za iznos vremenske promjene gustoce plošnog slobodnog naboja na granici. Ako na granici nema slobodnog naboja $_$ s = 0 ili se on ne mijenja u vremenu d $_$ s/dt = 0, onda su normalne komponente vektora gustoce struje J s obje strane granice jednake

$$n_{12}(J_2 - J_1) = 0 \implies J_{1n} = J_{2n}$$

$$J_{1n} = J_{2n} \implies \kappa_1 E_{1n} = \kappa_2 E_{2n} \implies \frac{E_{1n}}{E_{2n}} = \frac{\kappa_2}{\kappa_1}$$

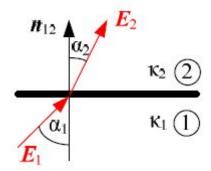
Za promjenu jakosti elektricnog polja vrijede isti uvjeti kao za staticko elektricno polje

$$\begin{split} E_{1t} &= E_{2t} \quad \Rightarrow \quad |\mathbf{n}_{12} \times (\mathbf{E}_2 - \mathbf{E}_1) = 0 \\ E_{1t} &= E_{2t} \quad \Rightarrow \quad \frac{J_{1t}}{\kappa_1} = \frac{J_{2t}}{\kappa_2} \quad \Rightarrow \quad \frac{J_{1t}}{J_{2t}} = \frac{\kappa_1}{\kappa_2} \end{split}$$

Na granici dva vodica razlicitih provodnosti u slucaju statickog strujanja

$$\boldsymbol{n}_{12}(\boldsymbol{J}_2 - \boldsymbol{J}_1) = -\frac{\partial \sigma_s}{\partial t} = 0$$
 ; $\boldsymbol{n}_{12} \times (\boldsymbol{E}_2 - \boldsymbol{E}_1) = 0$

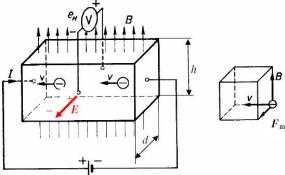
zakon loma strujnice na granici



$$\operatorname{tg}\alpha_1 = \frac{E_{1t}}{E_{1n}}$$
 ; $\operatorname{tg}\alpha_2 = \frac{E_{2t}}{E_{2n}}$

$$\frac{\lg \alpha_{1}}{\lg \alpha_{2}} = \frac{\frac{E_{1t}}{E_{1n}}}{\frac{E_{2t}}{E_{2n}}} = \frac{E_{1t} \cdot E_{2n}}{E_{2t} \cdot E_{1n}} = \frac{\kappa_{1}}{\kappa_{2}}$$

Hallov ucinak



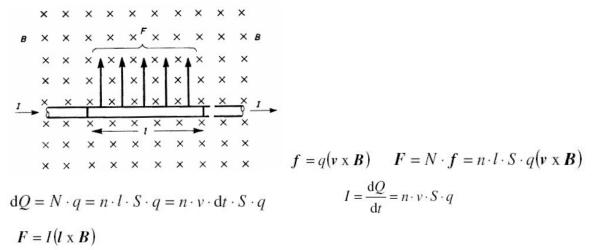
Razdvojeni naboji stvaraju elektricno polje i razliku potencijala ($Hallov\ napon\ UH$) između prednje i stražnje površine vodica. Uz pretpostavku da je to elektricno polje homogeno njegova je jakost $E=U_H/d$

Elektricno polje koje stvaraju razdvojeni naboji djeluje na slobodne elektrone elektricnom silom Fe koja je $F_e = q \cdot E$ i suprotno je usmjerena od magnetske sile Fm

Otklanjanje slobodnih elektrona u vodicu trajat ce sve dotle dok kolicina razdvojenih naboja ne stvori toliku jakost elektricnog polja i time elektricnu silu koja ce uravnotežiti magnetsku

silu $F_e = Fm$; $qvB = q * U_H/d$ iz cega slijedi da je Hallov napon $U_H = vdB$

MAGNETSKA SILA NA VODIC PROTJECAN STRUJOM

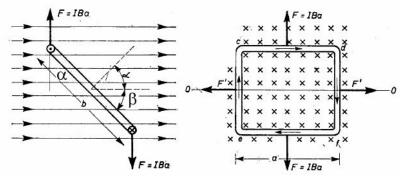


Ako magnetsko polje nije homogeno ili ako vodic nije ravni, onda prvo izracunamo diferencijalnu silu dF na diferencijalno mali dio vodica dI za kojeg možemo smatrati da se nalazi u magnetskom polju iste indukcije a ukupnu silu na vodic dobijemo integracijom diferencijalne sile uzduž vodica

$$dF = I(dI \times B)$$

$$F = \int_{I} dF = \int_{I} I(dI \times B)$$

Magnetska sila i zakretni moment na strujnu petlju



Stranice petlje *cd* i *ef* okomite su na magnetsko polje pa na njih djeluju sile jednakoga iznosa, koje su zbog suprotnih smjerova struje suprotno usmjerene:

$$F = I \cdot B \cdot a$$

Stranice ce i df s vektorom magnetske indukcije zatvaraju kut . Sile na njih ce također biti jednakoga iznosa, suprotno usmjerene:

$$F' = I \cdot B \cdot b \cdot \sin \beta$$

Zbroj svih sila jednak je nuli, jer se sile u parovima poništavaju. Međutim, na stranice cd i ef djeluje par sila F zakretnim momentom na kraku duljine b_sin:

$$M = F \cdot b \cdot \sin \alpha = I \cdot B \cdot a \cdot b \cdot \sin \alpha = I \cdot B \cdot S \cdot \sin \alpha$$

Zakretni moment djeluje tako da nastoji postaviti ravninu petlje okomito na smjer magnetskog polja (= 0). U tom položaju zakretni moment je M = 0 a kroz strujnu petlju prolazi maksimalni tok magnetskog polja. Najveci zakretni moment nastaje kad je ravnina petlje u smjeru magnetskog polja (= 90 $^{\circ}$)

Gaussov zakon

U pravocrtnom koordinatnom sustavu (x, y, z) divergencija vektora B je:

$$\operatorname{div} \mathbf{B} = \nabla \cdot \mathbf{B} = \frac{\partial B_x}{\partial x} + \frac{\partial B_y}{\partial y} + \frac{\partial B_z}{\partial z} = 0$$

U cilindričnom koordinatnom sustavu (r, α, z) divergencija vektora B je:

$$\operatorname{div} \mathbf{B} = \nabla \cdot \mathbf{B} = \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} (r \cdot B_r) \right] + \frac{1}{r} \frac{\partial B_{\alpha}}{\partial \alpha} + \frac{\partial B_z}{\partial z} = 0$$

U sfernom koordinatnom sustavu (r, ϑ, α) divergencija vektora **B** je:

$$\operatorname{div} \boldsymbol{B} = \nabla \cdot \boldsymbol{B} = \frac{1}{r^2} \left[\frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \cdot \boldsymbol{B}_r \right) \right] + \frac{1}{r \cdot \sin \vartheta} \left[\frac{\partial}{\partial \vartheta} \left(\boldsymbol{B}_\vartheta \cdot \sin \vartheta \right) \right] + \frac{1}{r \cdot \sin \vartheta} \frac{\partial \boldsymbol{B}_\alpha}{\partial \alpha} = 0$$

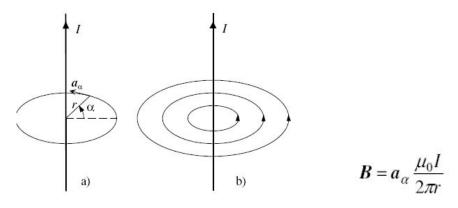
BIOT-SAVARTOV ZAKON

$$d\mathbf{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{d\mathbf{I} \times \mathbf{R}|}{R^3} \qquad \mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \quad \text{Vs/Am} = \text{H/m}$$

$$\mathbf{B} = \int_{l} d\mathbf{B} = \int_{l} \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{d\mathbf{I} \times \mathbf{R}}{R^3} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{l} I \frac{d\mathbf{I} \times \mathbf{R}}{R^3}$$

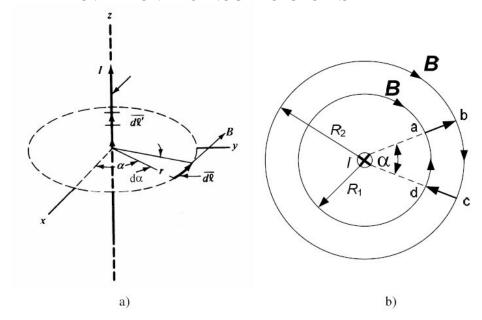
$$\mathbf{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{V} \frac{\mathbf{J} \times \mathbf{R}}{R^3} dV \qquad \mathbf{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{S} \frac{\mathbf{K} \times \mathbf{R}}{R^3} dS$$

Magnetsko polje ravne duge strujnice



a(alfa) - jedinicni tangencijalni vektor u cilindricnom koordinatnom sustavu

AMPÈREOV ZAKON KRUŽNOG PROTJECANJA



$$B = a_{\alpha} \frac{\mu_0 I}{2\pi r} = \text{konst.}$$

$$dl = a_{\alpha} r d\alpha$$

$$\oint_{c} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{l} = \oint_{c} \mathbf{a}_{\alpha} \frac{\mu_{0}I}{2\pi r} \mathbf{a}_{\alpha} r d\alpha = \frac{\mu_{0}I}{2\pi} \oint_{c} d\alpha = \frac{\mu_{0}I}{2\pi} 2\pi = \mu_{0}I$$

izracunavanje za krivulju a-b-c-d pokraj ravne, beskonacno duge strujnice prema slici 21.1.b)

$$\begin{split} \oint_{c} \boldsymbol{B} \cdot \mathrm{d}\boldsymbol{l} &= \int_{r=R_{1}}^{R_{2}} \boldsymbol{a}_{\alpha} \frac{\mu_{0} I}{2\pi r} \boldsymbol{a}_{r} \mathrm{d}r + \int_{b}^{c} \boldsymbol{a}_{\alpha} \frac{\mu_{0} I}{2\pi R_{2}} \boldsymbol{a}_{\alpha} R_{2} \mathrm{d}\alpha - \int_{r=R_{1}}^{R_{2}} \boldsymbol{a}_{\alpha} \frac{\mu_{0} I}{2\pi r} \boldsymbol{a}_{r} \mathrm{d}r - \int_{d}^{a} \boldsymbol{a}_{\alpha} \frac{\mu_{0} I}{2\pi R_{1}} \boldsymbol{a}_{\alpha} R_{1} \mathrm{d}\alpha \\ \oint_{c} \boldsymbol{B} \cdot \mathrm{d}\boldsymbol{l} &= 0 + \frac{\mu_{0} I}{2\pi} \int_{b}^{c} \mathrm{d}\alpha - 0 - \frac{\mu_{0} I}{2\pi} \int_{d}^{a} \mathrm{d}\alpha = \frac{\mu_{0} I}{2\pi} \alpha - \frac{\mu_{0} I}{2\pi} \alpha = 0 \end{split}$$

Diferencijalni oblik Ampèreovog zakona

$$\oint_{C} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l} = \iint_{S} (\nabla \times \mathbf{A}) \cdot \mathbf{n} \cdot dS \qquad \oint_{C} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{l} = \iint_{S} (\nabla \times \mathbf{B}) \cdot \mathbf{n} \cdot dS = \mu_{0} \iint_{S} \cdot \mathbf{n} \cdot dS$$

$$\nabla \times \mathbf{B} = \operatorname{rot} \mathbf{B} = \mu_{0} \mathbf{J}_{s}$$

U pravocrtnom koordinatnom sustavu (x, y, z) rotacija vektora **B** je:

$$\nabla \times \boldsymbol{B} = \begin{vmatrix} \boldsymbol{a}_{x} & \boldsymbol{a}_{y} & \boldsymbol{a}_{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ B_{x} & B_{y} & B_{z} \end{vmatrix} = \boldsymbol{a}_{x} \left(\frac{\partial B_{z}}{\partial y} - \frac{\partial B_{y}}{\partial z} \right) + \boldsymbol{a}_{y} \left(\frac{\partial B_{x}}{\partial z} - \frac{\partial B_{z}}{\partial x} \right) + \boldsymbol{a}_{z} \left(\frac{\partial B_{y}}{\partial x} - \frac{\partial B_{x}}{\partial y} \right) = \mu_{0} \boldsymbol{J}_{s}$$

U cilindričnom koordinatnom sustavu (r, α, z) rotacija vektora **B** je:

$$\nabla \times \boldsymbol{B} = \boldsymbol{a}_r \left(\frac{1}{r} \frac{\partial B_z}{\partial \alpha} - \frac{\partial B_\alpha}{\partial z} \right) + \boldsymbol{a}_\alpha \left(\frac{\partial B_r}{\partial z} - \frac{\partial B_z}{\partial r} \right) + \boldsymbol{a}_z \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} (rB_\alpha) - \frac{\partial B_r}{\partial \alpha} \right] = \mu_0 \boldsymbol{J}_s$$

U sfernom koordinatnom sustavu (r, ϑ, α) rotacija vektora **B** je:

$$\nabla \times \boldsymbol{B} = \boldsymbol{a}_{r} \frac{1}{r \cdot \sin \vartheta} \left[\frac{\partial}{\partial \vartheta} (\sin \vartheta \cdot \boldsymbol{B}_{\alpha}) - \frac{\partial \boldsymbol{B}_{\vartheta}}{\partial \alpha} \right] + \boldsymbol{a}_{\vartheta} \frac{1}{r} \left[\frac{1}{\sin \vartheta} \frac{\partial \boldsymbol{B}_{r}}{\partial \alpha} - \frac{\partial}{\partial r} (r \cdot \boldsymbol{B}_{\alpha}) \right] +$$

$$+ \boldsymbol{a}_{\alpha} \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} (r \cdot \boldsymbol{B}_{\vartheta}) - \frac{\partial \boldsymbol{B}_{r}}{\partial \vartheta} \right] = \mu_{0} \boldsymbol{J}_{s}$$

MATERIJALI U MAGNETSKOM POLJU

 $m = n \cdot i \cdot S$ --> normala n odredena pravilom desne ruke

Utjecaj magnetizacije na magnetsko polje

Ukupna magnetska indukcija u materijalu je: $\mathbf{B} = \mathbf{B}0 + \mathbf{B}M$ Indukcija $\mathbf{B}0$ stvorena vanjskom strujom kroz zavojnicu je: $\mathbf{B}0 = \mathbf{B} - \mathbf{B}M$

$$\oint_{C} \mathbf{B}_{0} \cdot d\mathbf{l} = \mu_{0} \iint_{S} \cdot \mathbf{n} \cdot dS \quad ; \quad \oint_{C} (\mathbf{B} - \mathbf{B}_{M}) \cdot d\mathbf{l} = \mu_{0} \iint_{S} \cdot \mathbf{n} \cdot dS$$

$$\oint_{C} \left(\frac{\boldsymbol{B} - \boldsymbol{B}_{M}}{\mu_{0}} \right) \cdot d\boldsymbol{l} = \iint_{S} \boldsymbol{s} \cdot \boldsymbol{n} \cdot dS$$

$$H = \frac{B_0}{\mu_0} = \frac{B - B_M}{\mu_0} = \frac{B}{\mu_0} - M$$
 ; $M = \frac{B_M}{\mu_0}$

$$\oint_{C} \boldsymbol{H} \cdot d\boldsymbol{l} = \iint_{S} \cdot \boldsymbol{n} \cdot dS$$

Ukupna magnetska indukcija u materijalu je onda $\mathbf{B} = \mathbf{B}0 + \mathbf{B}M$; $\mathbf{B} = \mu 10 \mathbf{H} + \mu 10 \mathbf{M}$ $\mathbf{M} = \chi m \cdot \mathbf{H}$ —> χ m - m agnetska susceptibilnost, M - vektor gustoce magnetiziranja $\mu 1 + \chi m$

$$d\mathbf{B} = \frac{\mu \cdot I}{4\pi} \frac{d\mathbf{I} \times \mathbf{R}}{R^3} \quad ; \quad d\mathbf{H} = \frac{I}{4\pi} \frac{d\mathbf{I} \times \mathbf{R}}{R^3}$$

$$\oint_{C} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{l} = \mu \int_{S} \mathbf{J}_{s} \cdot \mathbf{n} \cdot dS \quad ; \quad \oint_{C} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = \int_{S} \mathbf{J}_{s} \cdot \mathbf{n} \cdot dS$$

$$\nabla \times \mathbf{B} = \operatorname{rot} \mathbf{B} = \mu \mathbf{J}_{s}$$
 ; $\nabla \times \mathbf{H} = \operatorname{rot} \mathbf{H} = \mathbf{J}_{s}$

Tablica 22.1. Krivulja magnetiziranja i permeabilnost željeza

H(A/m)	B(T)	$\mu \times 10^7 (\text{H/m})$	$\mu_{ m r}$	M (A/m)	$B_{\mathrm{M}}\left(\mathrm{T}\right)$
0	0	3 100	247	0	0
10	0,0042	4 200	334	3 332	0,00419
20	0,01	5 000	398	7 938	0,00997
50	0,043	8 600	684	34 168	0,0429
100	0,67	67 000	5 332	533 069	0,6699
150	1,01	67 333	5 358	803 582	1,0098
200	1,18	59 000	4 695	938 814	1,1797
500	1,44	28 800	2 292	1 145 416	1,4394
1 000	1,58	15 800	1 257	1 256 324	1,5787
10 000	1,72	1 720	137	1 358 732	1,707
100 000	2,26	226	18	1 698 451	2,134
800 000	3,15	39	3,1	1 796 690	2,145

Ako se magnetski materijal magnetizira jednako u svim smjerovima, takav materijal se naziva *izotropnim* i u njemu su vektor jakosti magnetskog polja \boldsymbol{H} i vektor magnetizacije \boldsymbol{M} u istome smjeru, tj. magnetska susceptibilnost _m je u svim smjerovima konstanta. U izotropnom materijalu vrijedi

$$M_x = \chi_m \cdot H_x$$
 ; $M_y = \chi_m \cdot H_y$; $M_z = \chi_m \cdot H_z$
 $B_x = \mu \cdot H_x$; $B_y = \mu \cdot H_y$; $B_z = \mu \cdot H_z$

Za materijal koji nije izotropan (anizotropan), vektor jakosti magnetskog polja H i vektor magnetizacije M nisu u istome smjeru. U takvim materijalima magnetska susceptibilnost $_{m}$ je razlicita u razlicitim smjerovima, pa vrijedi

$$M_{x} = \chi_{m11} \cdot H_{x} + \chi_{m12} \cdot H_{y} + \chi_{m13} \cdot H_{z}$$

$$M_{y} = \chi_{m21} \cdot H_{x} + \chi_{m22} \cdot H_{y} + \chi_{m23} \cdot H_{z}$$

$$M_{z} = \chi_{m31} \cdot H_{x} + \chi_{m32} \cdot H_{y} + \chi_{m33} \cdot H_{z}$$

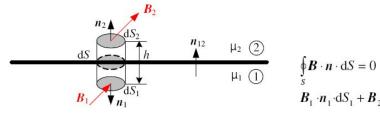
Vektori magnetske indukcije po smjerovima su

$$B_{x} = \mu_{11} \cdot H_{x} + \mu_{12} \cdot H_{y} + \mu_{13} \cdot H_{z}$$

$$B_{y} = \mu_{21} \cdot H_{x} + \mu_{22} \cdot H_{y} + \mu_{23} \cdot H_{z}$$

$$B_{z} = \mu_{31} \cdot H_{x} + \mu_{32} \cdot H_{y} + \mu_{33} \cdot H_{z}$$

UVJETI NA GRANICI



$$\oint_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{n} \cdot dS = 0$$

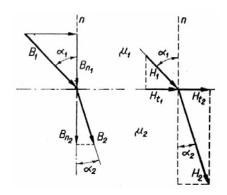
$$\mathbf{B}_{1} \cdot \mathbf{n}_{1} \cdot dS_{1} + \mathbf{B}_{2} \cdot \mathbf{n}_{2} \cdot dS_{2} + (\text{doprinos toku kroz plašt}) = 0$$

$$n_{12} (B_2 - B_1) = 0$$

 $B_{1n} = B_{2n}$
 $\mu_1 H_{1n} = \mu_2 H_{2n} \implies \frac{H_{1n}}{H_{2n}} = \frac{\mu_2}{\mu_1}$

$$n_{12} \times (H_2 - H_1) = K_s$$

$$H_{1t} = H_{2t} \quad \Rightarrow \quad \frac{B_{1t}}{\mu_1} = \frac{B_{2t}}{\mu_2} \quad \Rightarrow \quad \frac{B_{1t}}{B_{2t}} = \frac{\mu_1}{\mu_2}$$



$$\operatorname{tg}\alpha_1 = \frac{H_{1t}}{H_{1n}}$$
 ; $\operatorname{tg}\alpha_2 = \frac{H_{2t}}{H_{2n}}$

$$\frac{\lg \alpha_1}{\lg \alpha_2} = \frac{\frac{H_{1t}}{H_{1n}}}{\frac{H_{2t}}{H_{2n}}} = \frac{H_{1t} \cdot H_{2n}}{H_{2t} \cdot H_{1n}} = \frac{\mu_1}{\mu_2}$$

Uvjeti na granici feromagnetski materijal – zrak

Ako magnetsko polje izlazi iz feromagnetskog materijala (sredstvo "1" s μ_1 ») u zrak (sredstvo "2" s $\mu_2 = \mu_0$), tada je

$$tg\alpha_2 = tg\alpha_1 \frac{\mu_2}{\mu_1} \approx 0 \implies \alpha_2 \approx 0$$

Ako magnetsko polje ulazi iz zraka (sredstvo "1" s $\mu_1 = \mu_0$) u feromagnetski materijal (sredstvo "2" s μ_2 ») u tada je

$$tg\alpha_2 = tg\alpha_1 \frac{\mu_2}{\mu_1} \rangle\rangle \implies \alpha_2 \approx 90^{\circ}$$

MAGNETSKI KRUGOVI

Ako sav magnetski tok u magnetskom krugu prolazi kroz krug, tada ce na bilo kojem presjeku S, na kojem je normala n, magnetski tok biti

$$\phi = \int_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{n} \cdot dS$$

$$I = \int_{S} \mathbf{J} \cdot \mathbf{n} \cdot dS$$

$$\phi \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = NI$$

$$c$$

$$\phi \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = U$$

Omjer magnetske pobude i magnetskog toka naziva se magnetski otpor ili reluktancija

$$R_{m} = \frac{\Theta}{\phi} = \frac{\int_{c}^{\phi} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l}}{\int_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{n} \cdot dS} = \frac{\int_{c}^{\phi} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l}}{\int_{S} \mu \mathbf{H} \cdot \mathbf{n} \cdot dS}$$

Tablica 24.1. Analogije jednadžbi i veličina magnetskog i električnog kruga

Magnetski krug	Električni krug			
Magnetski tok (vektora \mathbf{B}): $\phi_m = \int_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{n} \cdot dS$	Strujni tok (vektora J): $I = \int_{S} J \cdot \mathbf{n} \cdot dS$			
Magnetska indukcija B : $B = \mu H$	Gustoća struje J : $J = \kappa E$			
Jakost magnetskog polja H	Jakost električnog polja E			
Magnetska permeabilnost μ	Električna provodnost κ			
Magnetska pobuda: $NI = \oint \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l}$	Napon: $U = \oint E \cdot dl$			
с	С			
Magnetski otpor:	Električni otpor:			
$R_{m} = \frac{\Theta}{\phi} = \frac{\int_{c}^{\phi} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l}}{\int_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{n} \cdot dS} = \frac{\int_{c}^{\phi} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l}}{\int_{S} \mu \mathbf{H} \cdot \mathbf{n} \cdot dS}$	$R = \frac{U}{I} = \frac{\oint \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l}}{\int \mathbf{J} \cdot \mathbf{n} \cdot dS} = \frac{\oint \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l}}{\int \kappa \mathbf{E} \cdot \mathbf{n} \cdot dS}$			
Magnetska vodljivost:	Električna vodljivost:			
$A = \frac{\phi}{\Theta} = \frac{1}{R_m} = \frac{\int \mathbf{B} \cdot \mathbf{n} \cdot dS}{\int_{C} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l}}$	$G = \frac{I}{U} = \frac{1}{R} = \frac{\int_{S} \mathbf{J} \cdot \mathbf{n} \cdot dS}{\int_{C} \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l}}$			

Rješavanje magnetskih krugova

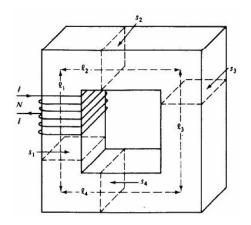
$$\phi = Bsr Ssr$$

$$Hsr \cdot lsr = NI = \Theta$$

$$R_m = \frac{\Theta}{\phi} = \frac{H_{sr} \cdot l_{sr}}{B_{sr} \cdot S_{sr}} = \frac{1}{\mu} \frac{l_{sr}}{S_{sr}}$$

Serijski magnetski krug

$$\begin{split} & \varphi = B1S1 = B2S2 = B3S3 = B4S4 \\ & H1 \cdot l1 + H2 \cdot l \cdot 2 + H3 \cdot l \cdot 3 + H4 \cdot l \cdot 4 = NI = \Theta \\ & R_m = R_{m1} + R_{m2} + R_{m3} + R_{m4} \\ & \Theta = U_{m1} + U_{m2} + U_{m3} + U_{m4} \end{split}$$



Paralelni magnetski krug

$$\phi = B3S3$$

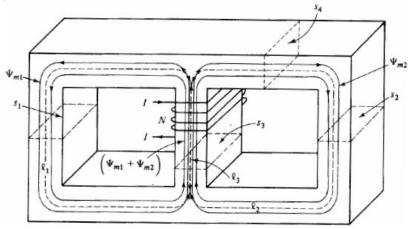
$$\phi = \phi 1 + \phi 2$$

$$H1 \cdot l1 + H3 \cdot l3 = NI = \Theta$$
; $H2 \cdot l2 + H3 \cdot l3 = NI = \Theta$

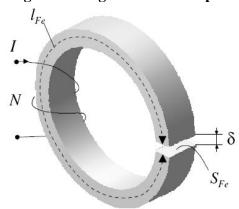
$$\phi_1 = \frac{U_{m1}}{R_{m1}}$$
 ; $\phi_2 = \frac{U_{m2}}{R_{m2}}$; $\frac{\phi_1}{\phi_2} = \frac{R_{m2}}{R_{m1}}$

$$U_{m1} = H_1 \cdot l_1 = U_{m2} = H_2 \cdot l_2 \quad \Rightarrow \quad H_2 = \frac{H_1 \cdot l_1}{l_2}$$

 $\phi 2 = B2S2$



Magnetski krug sa zracnim rasporom



φ Fe =φδ ; BFe · SFe = Bδ · Sδ _ BFe = Bδ

$$H_{\delta} = \frac{B_{\delta}}{\mu_0} \quad ; \quad H_{Fe} = \frac{B_{Fe}}{\mu_0 \cdot \mu_r} = \frac{H_{\delta}}{\mu_r}$$

$$H_{Fe} \cdot l_{Fe} + H_{\delta} \cdot \delta = NI = \Theta$$

$$H_{Fe} \cdot l_{Fe} + \frac{B_{Fe}}{\mu_0} \cdot \delta = NI$$

$$B_{Fe} = \frac{\mu_0}{\delta} (NI - H_{Fe} \cdot l_{Fe})$$

VEKTORSKI MAGNETSKI POTENCIJAL

U pravocrtnom koordinatnom sustavu (x, y, z) magnetska indukcija \boldsymbol{B} izražena preko rotacije vektorskog magnetskog potencijala \boldsymbol{A} je:

$$\mathbf{B} = \operatorname{rot} \mathbf{A} = \mathbf{a}_{x} \left(\frac{\partial A_{z}}{\partial y} - \frac{\partial A_{y}}{\partial z} \right) + \mathbf{a}_{y} \left(\frac{\partial A_{x}}{\partial z} - \frac{\partial A_{z}}{\partial x} \right) + \mathbf{a}_{z} \left(\frac{\partial A_{y}}{\partial x} - \frac{\partial A_{x}}{\partial y} \right)$$
(25.2)

U cilindričnom koordinatnom sustavu (r, α, z) magnetska indukcija B izražena preko rotacije vektorskog magnetskog potencijala A je:

$$\mathbf{B} = \operatorname{rot} \mathbf{A} = \mathbf{a}_r \left(\frac{1}{r} \frac{\partial A_z}{\partial \alpha} - \frac{\partial A_\alpha}{\partial z} \right) + \mathbf{a}_\alpha \left(\frac{\partial A_r}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial r} \right) + \mathbf{a}_z \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} (r \cdot A_\alpha) - \frac{\partial A_r}{\partial \alpha} \right]$$
(25.3)

U sfernom koordinatnom sustavu (r, ϑ, α) magnetska indukcija B izražena preko rotacije vektorskog magnetskog potencijala A je:

$$\mathbf{B} = \operatorname{rot} \mathbf{A} = \mathbf{a}_{r} \frac{1}{r \sin \vartheta} \left[\frac{\partial}{\partial \vartheta} (\sin \vartheta \cdot \mathbf{A}_{\alpha}) - \frac{\partial \mathbf{A}_{\vartheta}}{\partial \alpha} \right] + \mathbf{a}_{\vartheta} \frac{1}{r} \left[\frac{1}{\sin \vartheta} \frac{\partial \mathbf{A}_{r}}{\partial \alpha} - \frac{\partial}{\partial r} (r \cdot \mathbf{A}_{\alpha}) \right] + \mathbf{a}_{\alpha} \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} (r \cdot \mathbf{A}_{\vartheta}) - \frac{\partial \mathbf{A}_{r}}{\partial \vartheta} \right]$$

$$(25.4)$$

Magnetski tok kroz površinu S, na kojem je normala n prema (18.1) je:

$$\phi = \int_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{n} \cdot \mathrm{d}S$$

Ako umjesto magnetske indukcije B uvrstimo (25.1) i primjenimo Stokesov teorem:

$$\int_{S} \operatorname{rot} \mathbf{F} \cdot \mathbf{n} \cdot d\mathbf{S} = \oint_{C} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{l}$$

gdje je c kontura koja obrubljuje površinu S, a dl je element konture, dobije se:

$$\phi = \int_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{n} \cdot dS = \int_{S} \operatorname{rot} \mathbf{A} \cdot \mathbf{n} \cdot dS = \oint_{C} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}$$

U pravocrtnom koordinatnom sustavu (x, y, z) Poissonova jednadžba (25.9) je:

$$\Delta A = a_x \Delta A_x + a_y \Delta A_y + a_z \Delta A_z = -\mu \cdot J_s \tag{25}$$

U cilindričnom koordinatnom sustavu (r, α, z) Poissonova jednadžba (25.9) je:

$$\Delta \mathbf{A} = \mathbf{a}_r \left[\Delta A_r - \frac{1}{r^2} \left(A_r + 2 \frac{\partial A_{\alpha}}{\partial \alpha} \right) \right] + \mathbf{a}_{\alpha} \left[\Delta A_{\alpha} - \frac{1}{r^2} \left(A_{\alpha} - 2 \frac{\partial A_r}{\partial \alpha} \right) \right] + \mathbf{a}_z \Delta A_z = -\mu \cdot \mathbf{J}_s$$
(25)

U sfernom koordinatnom sustavu (r, ϑ, α) Poissonova jednadžba (25.9) je:

$$\Delta A = a_r \left[\Delta A_r - \frac{2}{r^2} \left(A_r + \operatorname{ctg} \vartheta \cdot A_\vartheta + \frac{1}{\sin \vartheta} \frac{\partial A_\alpha}{\partial \alpha} + \frac{\partial A_\vartheta}{\partial \vartheta} \right) \right] + \\
+ a_\vartheta \left[\Delta A_\vartheta - \frac{1}{r^2} \left(\frac{1}{\sin^2 \vartheta} A_\vartheta - 2 \frac{\partial A_r}{\partial \vartheta} + \frac{2\cos \vartheta}{\sin^2 \vartheta} \frac{\partial A_\alpha}{\partial \alpha} \right) \right] + \\
+ a_\alpha \left[\Delta A_\alpha - \frac{1}{r^2} \left(\frac{1}{\sin^2 \vartheta} A_\alpha - \frac{2}{\sin \vartheta} \frac{\partial A_r}{\partial \alpha} - \frac{2\cos \vartheta}{\sin^2 \vartheta} \frac{\partial A_\vartheta}{\partial \alpha} \right) \right] = -\mu \cdot \boldsymbol{J}_s$$
(25)

Poissonova jednadžba za vektorski magnetski potencijal u pravocrtnom koordinatnom sustavu (25.11) svodi se na tri skalarne diferencijalne jednadžbe po komponentama (x, y, z): $\Delta Ax = -\mu \mathbf{i} \cdot Jx$; $\Delta Ay = -\mu \mathbf{i} \cdot Jy$; $\Delta Az = -\mu \mathbf{i} \cdot Jz$

Jednadžbe vektorskog magnetskog potencijala u tocki promatranja *r* s

$$A(r) = \frac{\mu}{4\pi} \int_{V} \frac{J(r') \cdot dV}{|r - r'|} \qquad A(r) = \frac{\mu}{4\pi} \int_{S} \frac{K(r') \cdot dS}{|r - r'|} \qquad A(r) = \frac{\mu \cdot I}{4\pi} \int_{I} \frac{dI}{|r - r'|}$$

INDUKTIVITET

$$L = \frac{\phi}{I}$$

$$\psi = N \cdot \phi$$

$$L = \frac{\psi}{I} = \frac{N \cdot \phi}{I}$$

$$L = \frac{V}{I} = \frac{N \cdot N \cdot \phi_1}{I} = N^2 \cdot L_1$$

Međuniduktivitet

Omjer magnetskog toka obuhvacenog krugom "2" $_{21}$ i struje I_1 strujnog kruga "1" koja je proizvela taj magnetski tok naziva se *koeficijent meduindukcije* ili *meduinduktivitet M*21 izmedu krugova "1" i "2"

$$M_{21} = \frac{\phi_{21}}{I_1}$$

Ako je petlja strujnog kruga "1" nacinjena s N_1 zavoja tada ce njezin ukupni magnetski tok _1u kao i dio tog toka koji prolazi kroz petlju "2" _21u biti N_1 puta veci

$$\phi_{1u} = N_1 \cdot \phi_1$$
 ; $\phi_{21u} = N_1 \cdot \phi_{21} = k_1 \cdot N_1 \cdot \phi_1 = k_1 \cdot \phi_{1u}$

Ako je petlja strujnog kruga "2" nacinjena s N_2 zavoja tada ce ukupni magnetski tok kojeg ona obuhvaca $_21$ u biti N_2 puta veci:

$$\psi_{21u} = N_2 \cdot \phi_{21u} = N_2 \cdot N_1 \cdot \phi_{21}$$

$$M_{21} = \frac{\psi_{21u}}{I_1} = \frac{N_2 \cdot N_1 \cdot \phi_{21}}{I_1}$$

Analogno, vrijedi za meduinduktivitet između krugova "2" i "1"

$$M_{12} = \frac{\psi_{12u}}{I_2} = \frac{N_1 \cdot N_2 \cdot \phi_{12}}{I_2} = \frac{N_1 \cdot N_2 \cdot k_2 \cdot \phi_2}{I_2} = N_1 \cdot k_2 \frac{N_2 \cdot \phi_2}{I_2} = k_2 \cdot N_1 \frac{L_2}{N_2}$$

$$M_{21} = \frac{\psi_{21u}}{I_1} = \frac{N_2 \cdot N_1 \cdot \phi_{21}}{I_1} = \frac{N_2 \cdot N_1 \cdot k_1 \cdot \phi_1}{I_1} = N_2 \cdot k_1 \frac{N_1 \cdot \phi_1}{I_1} = k_1 \cdot N_2 \frac{L_1}{N_1}$$

Koeficijent k naziva se koeficijent magnetske sprege i uvijek je ≤ 1 .

$$M = k\sqrt{L_1L_2} \le \sqrt{L_1L_2}$$

Ako magnetsko polje stvara strujnica "1" konture l_1 , protjecana strujom I_1 , njezin vektorski magnetski potencijal je

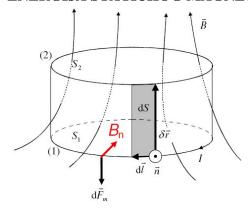
$$A_1(\mathbf{r}) = \frac{\mu \cdot I_1}{4\pi} \oint_{I_1} \frac{\mathrm{d}\mathbf{l}_1}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}'|}$$

Obuhvaceni magnetski tok strujnicom "2" konture l2

$$\psi_{21} = \oint_{l_2} A_1 \cdot dl_2 = \frac{\mu \cdot I_1}{4\pi} \oint_{l_2} \oint_{l_1} \frac{dl_1 \cdot dl_2}{|r - r'|} \qquad M_{21} = M = \frac{\psi_{21}}{I_1} = \frac{\mu}{4\pi} \oint_{l_2} \oint_{l_1} \frac{dl_1 \cdot dl_2}{|r - r'|}$$

meduinduktivitet dvaju medusobno okomitih dijelova strujnica, zbog d l_1 d $l_2 = 0$, jednak nuli

ENERGIJA STATICKOG MAGNETSKOG POLJA



Na diferencijalni dio strujnice dl djeluje magnetska sila

$$dF_m = I(dI \times B)$$

Aksijalnu silu, suprotnu od smjera pomaka, stvara komponenta magnetske indukcije B_n okomita na struju. Diferencijalni rad kojeg obavi vanjska sila d F_v pri pomaku strujnice za δr pretvori se u povecanje energije strujnice

$$\delta W = dF_v \cdot \delta r = -dF_m \cdot \delta r = -I(dI \times B)\delta r$$

$$\delta W = -I \cdot B(\delta r \times dl) = -I \cdot B \cdot n \cdot dS \quad ; \quad \delta r \times dl = n \cdot dS$$

ukupno povecanje energije cijele strujnice pri pomaku iz položaja "1" u položaj "2" je

$$\mathrm{d}W = I \cdot \mathrm{d}\phi_{pl} \qquad \qquad \mathrm{d}\phi_{pl} = \phi_2 - \phi_1 \qquad \qquad W = I \cdot \phi_2 = I \cdot \phi$$

Magnetska energija sustava strujnica

ukupna energija W potrebna da se formira sustav dviju strujnica

$$W = \frac{1}{2} (\phi_{12} \cdot I_2 + \phi_{21} \cdot I_1)$$

Za skupinu od *n* strujnica

$$W = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} I_{i} \cdot \sum_{i=1}^{n} \phi_{ji} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} I_{i} \cdot \phi_{i}$$

Magnetska energija prostorno raspodijeljene struje

Ako prostorom kroz n vodica teku struje gustoce Ji, ukupni obuhvaceni magnetski tok kroz iti vodic je

$$\phi_i = \sum_{j=1}^n \oint \mathbf{A}_j \cdot d\mathbf{I}_i \qquad \qquad I_i = \int_{S_i} \mathbf{J}_i \cdot \mathbf{n}_i \cdot dS_i$$

Ukupna magnetska energija je

$$W = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} I_i \cdot \phi_i = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} \int_{S_i} \boldsymbol{J}_i \cdot \boldsymbol{n}_i \cdot dS_i \left(\sum_{j=1}^{n} \oint_{I_i} \boldsymbol{A}_j \cdot d\boldsymbol{I}_i \right)$$

$$\mathbf{n}_{i} \cdot d\mathbf{l}_{i} = dl_{i}$$
 ; $dS_{i} \cdot dl_{i} = dV_{i}$
 $W = \frac{1}{2} \int \mathbf{J} \cdot \mathbf{A} \cdot dV$

A - ukupni vektorski magnetski potencijal kojeg na mjestu diferencijalnog volumena dV stvaraju sve struje u prostoru

Magnetska energija prikazana preko velicina polja

$$W = \frac{1}{2} \int_{V} \mathbf{J} \cdot \mathbf{A} \cdot dV = \frac{1}{2} \int_{V} \mathbf{B} \cdot \mathbf{H} \cdot dV + \frac{1}{2} \int_{V} \nabla \cdot (\mathbf{H} \times \mathbf{A}) \cdot dV$$

$$W = \frac{1}{2} \int_{V} \mathbf{B} \cdot \mathbf{H} \cdot dV + \frac{1}{2} \oint_{S} (\mathbf{H} \times \mathbf{A}) \cdot \mathbf{n} \cdot dS$$

$$W = \frac{1}{2} \int_{V} \mathbf{B} \cdot \mathbf{H} \cdot dV$$
volumen V obuhvaca cijeli prostor do u beskonacnost

Ako je magnetski materijal linearan, homogen i izotropan, vrijedi $\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}$, odnosno $\mathbf{H} = \mathbf{B}/\mu$

$$\begin{split} W &= \frac{1}{2} \mu \int_{V} H^{2} \mathrm{d}V = \frac{1}{2\mu} \int_{V} B^{2} \mathrm{d}V \\ \mathrm{d}W &= i \cdot \mathrm{d}\phi \\ \mathrm{d}\phi &= \int_{S} \mathrm{d}\boldsymbol{B} \cdot \boldsymbol{n} \cdot \mathrm{d}S \quad ; \quad i = \oint_{l} \boldsymbol{H} \cdot d\boldsymbol{l} \quad ; \quad \boldsymbol{n} \cdot \mathrm{d}\boldsymbol{l} = \mathrm{d}\boldsymbol{l} \quad ; \mathrm{d}S \cdot \mathrm{d}\boldsymbol{l} = \mathrm{d}V \end{split}$$

prirast magnetske energije je:

$$dW = \int_{V} \boldsymbol{H} \cdot d\boldsymbol{B} \cdot dV$$

Ukupna magnetska energija je

$$W = \int_{V} \left(\int_{B=0}^{B} \boldsymbol{H} \cdot d\boldsymbol{B} \right) dV$$

gustoca energije magnetskog polja

$$w = \int_{B=0}^{B} \boldsymbol{H} \cdot d\boldsymbol{B}$$

Za linearan, homogen i izotropan magnetski materijal (μ = konst.), gustoca magnetske energije je

$$w = \int_{B=0}^{B} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{B} = \frac{1}{\mu} \int_{B=0}^{B} B \cdot dB = \frac{1}{2\mu} B^2 = \frac{1}{2} \mu \cdot H^2 \quad (J/m^3)$$

Ako linearni materijal magnetiziramo tako da povecavamo indukciju od ništice do iznosa B, dB > 0, pa je gustoca magnetske energije > 0, tj. izvor predaje energiju magnetskom polju. Ako linearni materijal onda demagnetiziramo tako da smanjujemo indukciju od iznosa B do ništice, dB < 0, pa je gustoca magnetske energije < 0, tj. magnetsko polje vraca energiju izvoru.

Magnetska energija strujnog kruga

$$\phi = L \cdot I$$
 $W = \frac{1}{2}I \cdot \phi = \frac{1}{2}L \cdot I^2 = \frac{1}{2L}\phi^2$

Magnetska energija dva strujna kruga

$$\phi_1 = L_1 I_1 \pm M I_2$$
 ; $\phi_2 = L_2 I_2 \pm M I_1$

prvi clanovi predstavljaju magnetske tokove stvorene vlastitim strujama, a drugi clanovi magnetske tokove proizvedene strujom drugog strujnog kruga. Predznak "+" je za tzv. suglasnu vezu u kojoj se ti magnetski tokovi podudaraju, a predznak "–" je za tzv. nesuglasnu vezu u kojoj se ti magnetski tokovi ne podudaraju

$$\begin{split} W &= \frac{1}{2}I_{1} \cdot \phi_{1} + \frac{1}{2}I_{2} \cdot \phi_{2} = \frac{1}{2}I_{1}(L_{1}I_{1} \pm MI_{2}) + \frac{1}{2}I_{2}(L_{2}I_{2} \pm MI_{1}) \\ W &= \frac{1}{2}L_{1} \cdot I_{1}^{2} + \frac{1}{2}L_{2} \cdot I_{2}^{2} \pm MI_{1}I_{2} \\ W &= \frac{1}{2}I_{1} \cdot \phi_{1} + \frac{1}{2}I_{2} \cdot \phi_{2} = \frac{1}{2}I_{1}(\phi_{11} \pm \phi_{12}) + \frac{1}{2}I_{2}(\phi_{22} \pm \phi_{21}) \\ I_{1} &= \frac{\phi_{11}}{L_{1}} \quad ; \quad I_{1} &= \frac{\phi_{21}}{M} \quad ; \quad I_{2} &= \frac{\phi_{22}}{L_{2}} \quad ; \quad I_{2} &= \frac{\phi_{12}}{M} \\ W &= \frac{1}{2}\frac{\phi_{11}^{2}}{L_{1}} \pm \frac{1}{2}\frac{\phi_{21}}{M}\phi_{12} + \frac{1}{2}\frac{\phi_{22}^{2}}{L_{2}} \pm \frac{1}{2}\frac{\phi_{12}}{M}\phi_{21} \\ W &= \frac{1}{2}\frac{\phi_{11}^{2}}{L_{1}} + \frac{1}{2}\frac{\phi_{22}^{2}}{L_{2}} \pm \frac{\phi_{12} \cdot \phi_{21}}{M} \end{split}$$

SILE U STATICKOM MAGNETSKOM POLJU

sila na strujnicu duljine l, protjecanu strujom I koja se nalazi u magnetskom polju indukcije B:

$$F = \int_{l} I(dl \times B)$$

$$i \cdot dl = J \cdot dV$$

$$F = \int_{V} (J \times B) dV$$

Odredivanje sila pomocu energije

silu u smjeru osi s u strujnom krugu induktiviteta L. Za izolirani strujni krug

$$F_s = -\left\{\frac{\partial W_m}{\partial s}\right\}_{\phi = \text{konst.}} = -\frac{\partial}{\partial s} \left\{\frac{1}{2} \frac{\phi^2}{L}\right\}_{\phi = \text{konst.}} = -\frac{1}{2} \phi^2 \frac{\partial}{\partial s} \left(\frac{1}{L}\right)$$

Za neizolirani strujni krug

$$F_s = \left\{ \frac{\partial W_m}{\partial s} \right\}_{I = \text{konst.}} = \frac{\partial}{\partial s} \left\{ \frac{1}{2} L I^2 \right\}_{I = \text{konst.}} = \frac{1}{2} I^2 \frac{\partial L}{\partial s}$$

u sustavu dva strujna kruga s međuinduktivitetom M. Za izolirani sustav

$$F_s = -\left\{\frac{\delta W_m}{\delta s}\right\}_{\phi = \text{konst.}} = -\frac{\partial}{\partial s} \left\{\pm \frac{\phi_{12} \cdot \phi_{21}}{M}\right\}_{\phi = \text{konst.}} = \mp \phi_{12} \cdot \phi_{21} \frac{\partial}{\partial s} \left(\frac{1}{M}\right)$$

Za neizolirani sustav

$$F_s = \left\{ \frac{\partial W_m}{\partial s} \right\}_{I = \text{konst.}} = \frac{\partial}{\partial s} \left\{ \pm M I_1 \cdot I_2 \right\}_{I = \text{konst.}} = \pm I_1 \cdot I_2 \frac{\partial M}{\partial s}$$