Aula 24

F 502 – Eletromagnetismo I 2º semestre de 2020 10/12/2020

1

Lei de Ohm:
$$\mathbf{J} = \sigma \mathbf{f}$$
 \mathcal{O} : CONDUTIVIDADE DO MATERIAL

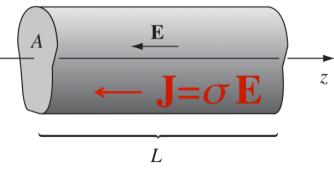
f : força por unidade de carga dos portadores.

Por exemplo:
$$\mathbf{J} = \sigma \left(\mathbf{f}_s + \mathbf{E} + \mathbf{v} \times \mathbf{B} \right)$$

Lei de Ohm num fio:

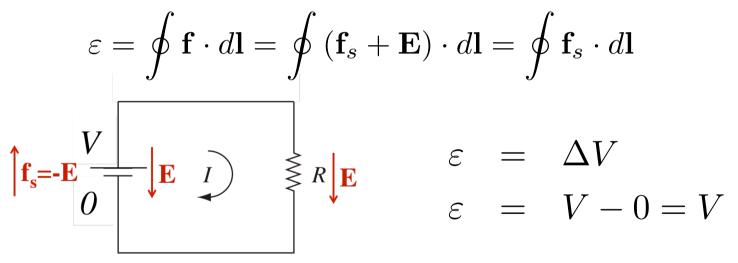
$$V = RI; \ R = \frac{\rho L}{A}$$

 ρ : resistividade do material = $\frac{1}{\sigma}$



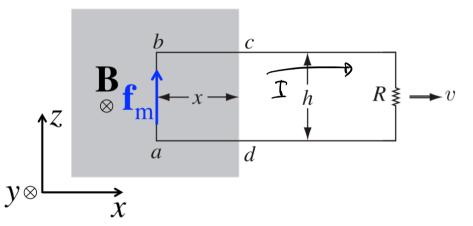
Força eletromotriz (emf): $\varepsilon = \oint \mathbf{f} \cdot d\mathbf{l}$

Força eletromotriz (emf) num circuito *V*-*R*:



A emf resulta de forças químicas dentro da bateria.

Força eletromotriz gerada por movimento

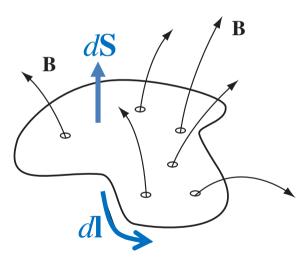


A emf é gerada pela força magnética \mathbf{f}_{m} em *ab*:

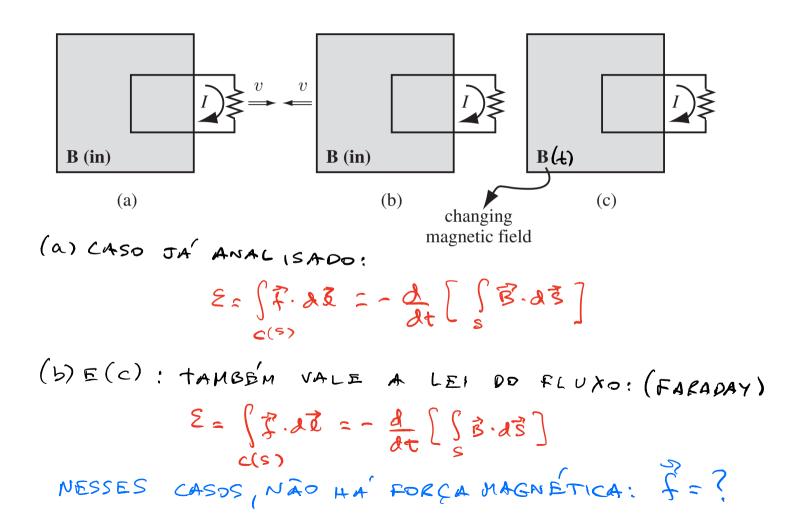
$$\varepsilon = \oint_{C[S(t)]} \mathbf{f}_m \cdot d\mathbf{l} = \oint_{C[S(t)]} (\mathbf{v} \times \mathbf{B}) \cdot d\mathbf{l} = -\frac{d}{dt} \left(\int_{S(t)} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} \right) = -\frac{d\Phi_B}{dt}$$

Lei do fluxo

$$\varepsilon = \oint_{C(S)} \mathbf{f} \cdot d\mathbf{l} = -\frac{d}{dt} \left(\int_{S} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} \right) = -\frac{d\Phi_{B}}{dt}$$



Lei de indução de Faraday

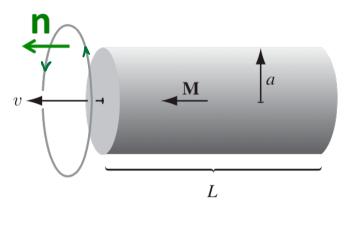


FARADAY : SUPOS QUE f = E (CAMPO ELE TRICO)NESSE CASO:

 $\left(\begin{array}{c}
\dot{f} & d\vec{a} = \phi \vec{E} \cdot d\vec{a} = -\frac{d}{dt} \left[\int \vec{B} \cdot d\vec{s} \right] = \\
c(s) & c(s) & dt \left[s \vec{B} \cdot d\vec{s} \right] = \\
\end{array}$ $= \int \left(-\frac{\partial \vec{k}}{\partial t} \right) d\vec{s}$ T. STOKES: $\int \vec{E} \cdot d\vec{e} = (\vec{\nabla} \times \vec{E}) \cdot d\vec{s} = \int (-\vec{\partial} \vec{E}) \cdot d\vec{s}$ COMO S E ARBITRARIA: TRARIA: TRARIA: TRARIA: TRARIA: CLEI PE ASSIM COND & BRA FONTE DE É, TAMBÉN JE DE. $\begin{bmatrix} \vec{\nabla} \cdot \vec{E} & = & \vec{S} \\ \vec{\nabla} \cdot \vec{E} & = & \vec{O} \\ \vec{\nabla} \cdot \vec{E} & =$

Lei de Lenz

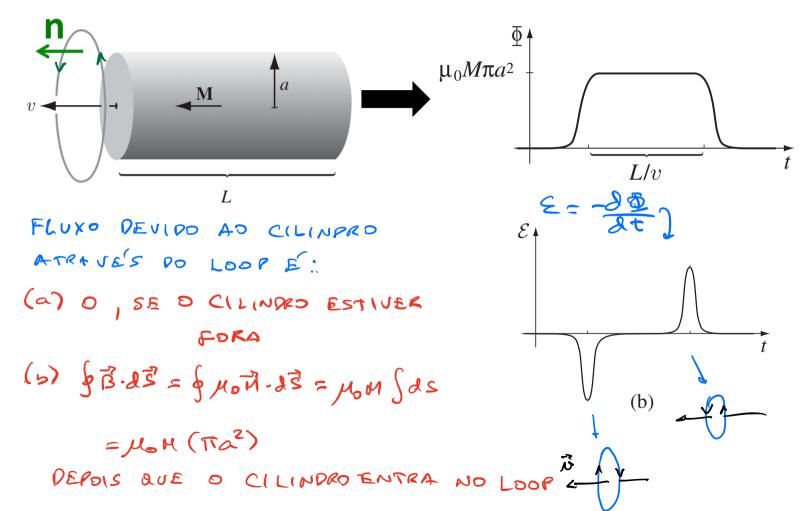
Exemplo 7.5: um cilindro magnetizado longo passando por dentro de um loop.



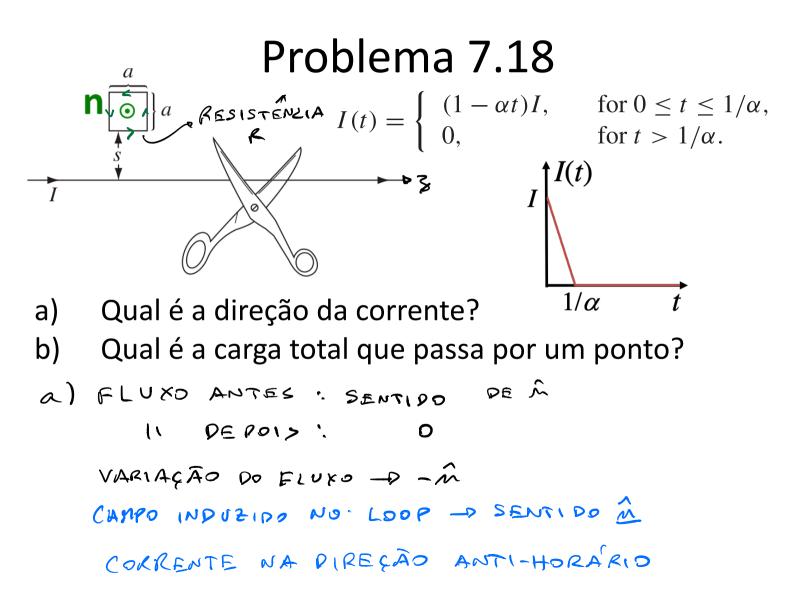
CAMPO HAGNETICO DO LOOP LONGO: (G) B=O FORA DO CILINDRO (G) B= HOM DENTRO DO CILINDRO DESPREZANDO EFEITOS DE BORDA

VAMOS CARACTERIZAR A E E A CORRENTE I NO LOOP.

Lei de Lenz



Lei de Lenz $\mu_0 M \pi a^2$ n L/vNOTEN QUE O FLUXO ERA ZERO E SE TORNOU POSITIUD, NA DIREÇÃO Â PORTANTO, SUA VARIAÇÃO É NO SENTIDO DE M. O CAMPO INDUZIDO NO LOOP BIND E CONTRA'RIP A ESSA VARIAÇÃO: Ba-A (LEI DE LENZ)



O CAMPO À PEULDO À CORRENTE ESTACIONARIA I É:

 $\vec{B} = \frac{\mu_0 \Gamma}{2\pi} \frac{\phi}{S}$ (COORP. CILINDRICAS)

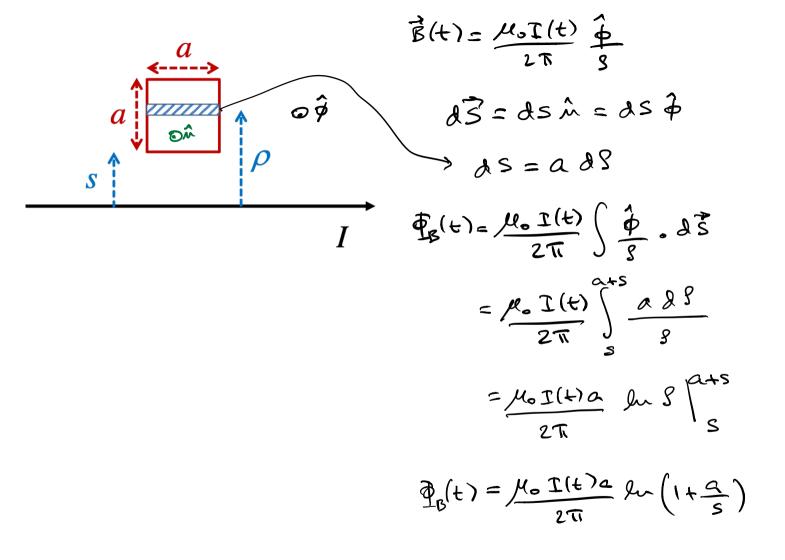
APROXIMAÇÃO QUASE ESTATICA:

R(+) =	leo I(t)	$\widehat{\Phi}$
	27	8

VALIDA PERTO PO FIO:

3 44 C T

T: TEMPO CARACTERÍSTICO PE VARIAÇÃO $T = \frac{1}{2}$ C: VELOCIDA DE DA LUT $322 \leq p(s,c)/2 \leq x$



CARGA TOTAL POR UN PONTO:

$$H = \int_{0}^{1/4} I_{ina} dt = \frac{M \circ I \circ \Omega}{2\pi \kappa} \left(1 + \frac{\circ}{5}\right)$$

 $\partial UE NAO DEPENDE DO TERPO 1$

DE DESLIGAMENTO DA CORRENTE.

Analogia com a lei de Ampère

Lei de Ampère:
$$\oint_{C(S)} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{l} = \mu_0 I(S) = \int_S (\mu_0 \mathbf{J}) \cdot d\mathbf{S}$$

Lei de Faraday:
$$\oint_{C(S)} \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = -\frac{d\Psi_B(S)}{dt} = \int_S \left(-\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}\right) \cdot d\mathbf{S}$$

Ampère		Faraday
$\mu_0 {f J}$	\leftrightarrow	$-\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$
B	\leftrightarrow	$\mathbf{\tilde{E}}^{"}$

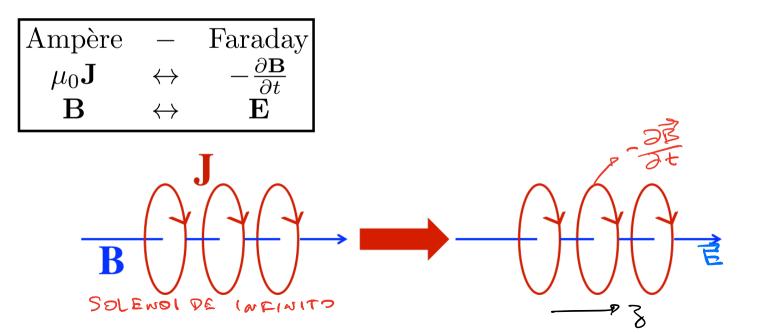
ESSA ANALOGIA É MUITO ÚTIL PARA DESCOBRIR A DIREÇÃO DE È INDUZIDO NUMA SITUAÇÃO DE ALTA SIMETRIA

Analogia com a lei de Ampère

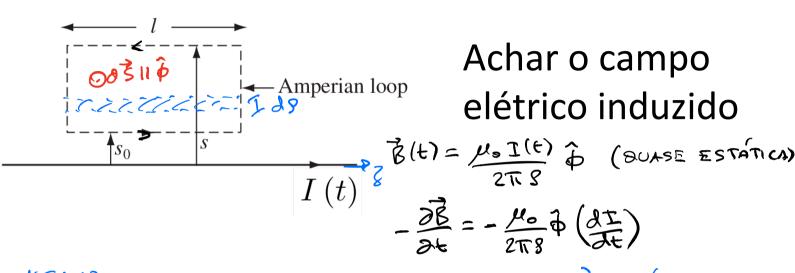
Analogia com a lei de Ampère

Lei de Ampère:
$$\oint_{C(S)} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{l} = \mu_0 I(S) = \int_S (\mu_0 \mathbf{J}) \cdot d\mathbf{S}$$

Lei de Faraday: $\oint_{C(S)} \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = -\frac{d\Phi_B(S)}{dt} = \int_S \left(-\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}\right) \cdot d\mathbf{S}$



Exemplo 7.9

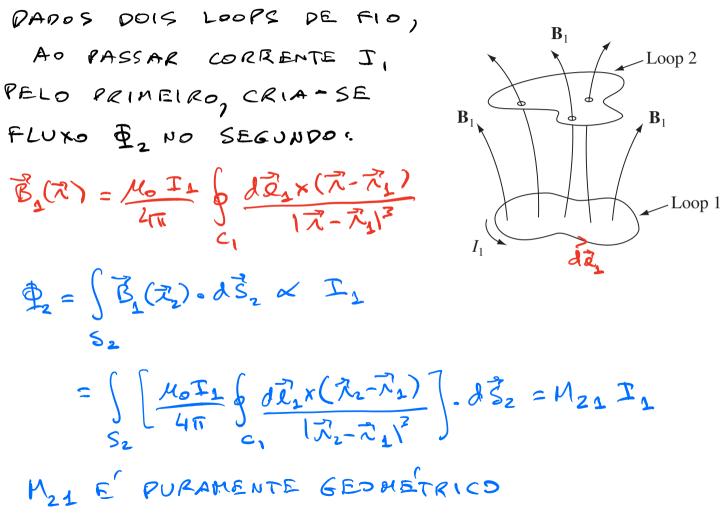


USANDO A ANALOGIA COM A LEI DE AMPÈRE (SLIDE ANTERIOR) = Ê = Ez z = Ez(S)z USANDO A AMPERIANA ACIMA:

$$\int \vec{E} \cdot d\vec{z} = \int \left(-\frac{3}{2\pi}\right) \cdot d\vec{z} = -\frac{\mu_0}{2\pi} \left(\frac{dE}{dE}\right) \int \vec{e} \cdot d\vec{z} \left(\frac{L}{e}\right)$$

 $= -\frac{\mu_0 Q}{2\pi} \frac{d\Gamma}{dt} \int \frac{dS}{S} = -\frac{\mu_0 Q}{2\pi} \left(\frac{d\Gamma}{dt}\right) \ln\left(\frac{S}{S_0}\right)$ C(S) $E_{z}(s_{o}) - E_{z}(s) = -\frac{\mu_{o}}{2\pi} \left(\frac{g_{I}}{g_{t}}\right) e_{z}\left(\frac{s}{s_{o}}\right)$ $= \frac{1}{2} E_{g}(S) = \frac{H_{o}}{2T} \left(\frac{gT}{gt}\right) \left(\frac{S}{S_{o}}\right) + E_{g}(S_{o})$ VALIDO APENAS PARA SZECT (AP. QUASE - ESTATICA) T: TEMPO TÍPICO DE VARIAÇÃO PEI(t)

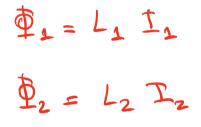
Indutância



ANALOGAMENTE :

$$\Phi_1 = M_{12} I_2$$

O PRÓPRIO CIRCUITO GERA FLUXO NELE MESMO:



EM GERAL:

$$\begin{split} \Psi_{1} &= L, I, + M_{12} I_{2} \\ \Psi_{2} &= M_{21} I_{1} + L_{2} I_{2} \\ \begin{pmatrix} \Psi_{1} \\ \Psi_{2} \end{pmatrix} &= \begin{pmatrix} L_{1} & M_{12} \\ M_{21} & L_{2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} T_{1} \\ T_{2} \end{pmatrix} \end{split}$$

$$\Phi_i = \sum_{j=1}^{N} M_{ij} I_j \qquad (i = 1, ..., N)$$

$$M_{ii} = L_i$$

As indutâncias mútuas são simétricas VAMOS MOSTRAR QUE Min=Min $\Phi_{j} = \int \vec{B}_{j} \cdot d\vec{S}_{j} = \int (\vec{\nabla} \times \vec{A}_{j}) \cdot d\vec{S}_{j} = \oint \vec{A}_{j} (\vec{\pi}_{j}) \cdot d\vec{Q}_{j}$ $S_{j} = S_{j} \cdot \vec{S}_{j} = S_{j} \cdot \vec{S}_{j} \cdot \vec{S}_{j} = S_{j} \cdot \vec{S}_{j} \cdot \vec{S}_{j} \cdot \vec{S}_{j} \cdot \vec{S}_{j} = S_{j} \cdot \vec{S}_{j} \cdot \vec{S}_{j$ $\overline{A}_{i}(\overline{n}_{j}) = \frac{\mu_{o} \Gamma_{i}}{4\pi} \int \frac{d\overline{2}i}{|\overline{n}_{j}-\overline{n}_{i}|}$

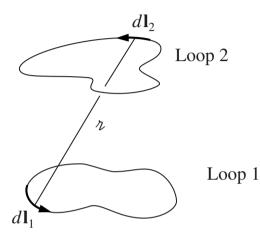
 $\vec{P}_{j} = \oint \left[\frac{\mu_{o} I:}{4\pi} \oint \frac{d\vec{r}_{i}}{G_{i}} \right] \cdot d\vec{r}_{j}$

 $= \frac{\mu_0 \operatorname{Ii} \int_{\mathcal{C}_i} \int_{\mathcal{C}_i} \frac{d \hat{z}_i \cdot d \hat{z}_j}{|\vec{x}_i - \vec{x}_j|} \equiv M_{ji} \operatorname{Ii}$

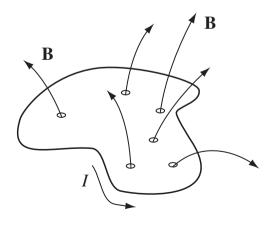
$$M_{ji} = \frac{\mu_o}{4\pi} \oint_{C_i} \oint_{C_i} \frac{d\hat{z}_i \cdot d\hat{z}_j}{|\vec{x}_i \cdot \vec{x}_j|} = M_{ji} \stackrel{E}{=} SIMETRICA$$

POSSO INCLUSIVE FAZER i=j

Fórmula de Neumann



$$M_{ij} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_{C_i} \oint_{C_j} \frac{d\mathbf{l}_i \cdot d\mathbf{l}_j}{|\mathbf{r}_i - \mathbf{r}_j|}$$



$$L_{i} = \frac{\mu_{0}}{4\pi} \oint_{C_{i}} \oint_{C_{i}} \frac{d\mathbf{l} \cdot d\mathbf{l}'}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}'|}$$

$$\int_{C_{i}} \frac{d\mathbf{l} \cdot d\mathbf{l}'}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}'|}$$