

Leis de Maxwell (no vácuo): (sit. estáticas)

$$\nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0} \quad \text{dens. vol. de cargas livres}$$

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

$$\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\nabla \times \vec{B} = \mu_0 \cdot \vec{j}$$

densidade de corrente elétrica

Teorema de Gauss: $\int_V (\nabla \cdot \vec{A}) dV = \oint_S \vec{A} \cdot d\vec{a}$

Teorema de Stokes: $\int_S (\nabla \times \vec{A}) \cdot d\vec{a} = \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l}$

$\nabla \cdot \vec{j}$ só é zeros em sit. de correntes estacionárias (magnetostática)

Problema leis de Maxwell $\Rightarrow \nabla \cdot (\nabla \times \vec{B}) \neq 0$ (o que n̄ pode)

$$\nabla \cdot \vec{j} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \quad \leftarrow \text{aplicação da conservação local da carga}$$

Leis de Maxwell (no vácuo) Gerais:

$$\nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho_e}{\epsilon_0}$$

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

$$\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\nabla \times \vec{B} = \mu_0 \cdot \vec{j} + \mu_0 \cdot \epsilon_0 \cdot \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$$\vec{j}_d = \epsilon_0 \cdot \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \rightarrow \nabla \times \vec{B} = \mu_0 \cdot [\vec{j} + \vec{j}_d]$$

dens. de corrente de deslocamento

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

área com corrente \vec{j}

vácuo \rightarrow

$$\vec{j}_d = 0$$

$$\rho_e = 0$$

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

$$\frac{\partial Q}{\partial t} = I_c$$

correntes livres / corrente atômica das cargas

$\nabla \times \vec{E} = 0$, num caso estático, com \vec{B} constante

$$\frac{1}{c^2} = \epsilon_0 \cdot \mu_0$$

lei da força de Lorentz: $F = q(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B})$

Eq. de Maxwell rearranjadas: (homogêneas)

$$\nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$$

C.E. e C.M. no lado esquerdo

As eq. de Maxwell mostram como as cargas produzem campos.

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

$$\nabla \cdot \vec{E} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0$$

A Lei da força mostra como os campos afetam as cargas.

$$\nabla \times \vec{B} - \mu_0 \cdot \epsilon_0 \cdot \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \mu_0 \cdot \vec{j}$$

Leis de Maxwell com cargas magnéticas:

$$\nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho_e}{\epsilon_0}$$

$$\nabla \cdot \vec{B} = \mu_0 \cdot \rho_m$$

$$\nabla \times \vec{E} = -\frac{1}{\epsilon_0} \cdot \vec{j}_m - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\nabla \times \vec{B} = \mu_0 \cdot \vec{j}_e + \mu_0 \cdot \epsilon_0 \cdot \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$\rho_m \rightarrow$ densidade de carga magnética
 $\vec{j}_m \rightarrow$ corrente de ...

$$\nabla \cdot \vec{j}_m = -\frac{\partial \rho_m}{\partial t}$$

$\rho_e \rightarrow$ densidade de carga elétrica
 $\vec{j}_e \rightarrow$ corrente de ...

$$\nabla \cdot \vec{j}_e = -\frac{\partial \rho_e}{\partial t}$$

Até hoje: $\rho_m = 0$ e $\vec{j}_m = 0$

lei de Gauss:

$$\int_V (\nabla \cdot \vec{E}) d\vec{v} = \oint_S \vec{E} \cdot d\vec{a} = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0}$$

$$= \int_V \rho d\vec{v} \quad \int_S \sigma d\vec{a} \quad \int_C \lambda d\vec{l}$$

dens. volumica dens. superficial dens. linear

lei de Ampère:

C.E. constante $\rightarrow \int_S (\nabla \times \vec{B}) \cdot d\vec{a} = \oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = I_{enc} \cdot \mu_0$

$$\frac{\partial Q}{\partial t} = I \Rightarrow Q(t) = I \cdot t$$

condensador plano $\rightarrow E = \frac{\sigma}{\epsilon_0}$, onde $\frac{\partial \sigma}{\partial t} = \frac{\partial Q}{\partial t} \cdot \frac{1}{A} = \frac{I}{A}$

onde queremos o potencial \leftarrow $\frac{\partial Q}{\partial t} = I \Rightarrow Q(t) = I \cdot t$

\rightarrow área de uma das placas

$V = - \int_{0 \rightarrow \text{ref. (mt. vezes } \infty)} \vec{E} \cdot d\vec{l}$

$\leftarrow \nabla^2 V = -\frac{\rho}{\epsilon_0} \Rightarrow \vec{E} = -\nabla V$

$$\int \frac{1}{s} ds = \ln(s) \quad \int \frac{1}{s^2} ds = -\frac{1}{s}$$

- calcular C.E. \rightarrow gaussiana (S) ($\nabla \cdot$) cabo coaxial $\rightarrow \vec{B}$ (entre condutores) $= \hat{\phi}$
amperiana (C) ($\nabla \times$) \vec{B} (fora) $= 0$
- calcular C.M. \rightarrow amperiana (C) (seção transversal)

Podemos ter C.E. sem ter C.M., desde que $\vec{j}_a = \vec{j}_d$ (para se anularem na lei de Ampère)

como \vec{B} fora é 0, pela lei de Faraday, \vec{E} (fora) $= 0$

cilindro: $\int d\vec{a} =$
 \downarrow
superfície $= \int_0^{2\pi} \int_0^s r dr$

função de Heaviside

$\Theta(z) = \begin{cases} 0, & z < 0 \\ 1, & z > 0 \end{cases}$
função escalar

$\frac{\partial \Theta(z)}{\partial z} = \delta(z)$
 $\rightarrow \begin{cases} 0, & z \neq 0 \\ \infty, & z = 0 \end{cases}$

$\nabla \times (f \cdot \vec{A}) = f(\nabla \times \vec{A}) - \vec{A} \times (\nabla f)$

$\nabla \cdot (f \cdot \vec{A}) = f(\nabla \cdot \vec{A}) + \vec{A} \cdot (\nabla f)$

$\nabla \left(\frac{1}{r^2} \right) = 4\pi \delta(\vec{r}) \quad \nabla \left(\frac{1}{r} \right) = \frac{\hat{r}}{r^2}$

• $\mathcal{E} = \oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = -L \cdot \frac{\partial I}{\partial t}$

coordenadas esféricas:

$\nabla \times \vec{A} = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \cdot \begin{vmatrix} \hat{r} & r \sin \theta \hat{\theta} & \hat{\phi} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial \phi} \\ A_r & r A_\theta & r \sin \theta A_\phi \end{vmatrix}$

Matéria

\rightarrow temos um meio material, que já tem cargas ligáveis, onde injetamos cargas livres. Os campos que lá aplicamos afetam ambas as cargas!

Polarização (cargas) \rightarrow vai pelo potencial escalar (V)

$\sigma_b = \vec{P} \cdot \hat{n}$

\downarrow
densidade superficial de cargas ligadas

$\rho_b = -\nabla \cdot \vec{P}$

\downarrow
densidade volumica de cargas ligadas

$b \rightarrow$ cargas ligáveis

Provamos que um meio neutrolizado eletricamente pode ser descrito com um meio que é caracterizado por uma distribuição volumica de cargas e uma certa distribuição superficial de cargas, na superfície que delimita esse mesmo volume.

Magnetização (correntes) → vai pelo potencial vetor (\vec{A})

$$\vec{j}_b = \nabla \times \vec{M}$$

densidade volumica de correntes ligadas

$$\vec{K}_b = \vec{M} \times \hat{n}$$

densidade superficial de correntes ligadas

Caso dinâmico : densidade volumica do mom. dipolar varia no tempo

$$\vec{P}(t) \Rightarrow \rho_b = -\nabla \cdot \vec{P} \equiv \rho_b(t)$$

(∴) eq. da continuidade : $\frac{\partial \rho_b(t)}{\partial t} + \nabla \cdot \vec{j}_p = 0 \Rightarrow \boxed{\vec{j}_p = \frac{\partial \vec{P}}{\partial t}}$

densidade corrente de polarização

- se o sistema for mt. extenso : $\rightarrow \vec{E}_b$
 $\rightarrow \vec{K}_b$ } \bar{n} se considera!
 apenas os termos de volume são relevantes! \bar{n} afetam

$$\boxed{\vec{j} = \vec{j}_f + \vec{j}_b + \vec{j}_p = \vec{j}_f + \nabla \times \vec{M} + \frac{\partial \vec{P}}{\partial t}}$$

dens. corrente total livres que controla ligadas polarização (se a polarização variar no tempo)

meio eletricamente e magneticamente polarizável

$$\boxed{\rho = \rho_f + \rho_b = \rho_f - \nabla \cdot \vec{P}}$$

dens. carga total livres que controla ligadas

apenas as eq. que têm fontes (de Gauss e de Ampère)

- Aplicando estas densidades nas eq. de Maxwell :
 (considerando um meio material ∞)

$$\textcircled{1} \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho_f - \nabla \cdot \vec{P}}{\epsilon_0} \Rightarrow \nabla \cdot [\underbrace{\epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}}_{\vec{D}}] = \rho_f \Rightarrow \boxed{\nabla \cdot \vec{D} = \rho_f}$$

Definiu-se estes campos aux. pois o meio é isotrópico (propriedades independentes da direção)

↳ campo auxiliar deslocamento elétrico

$$\textcircled{2} \nabla \times \vec{B} = \mu_0 \left[\vec{j}_f + \nabla \times \vec{M} + \frac{\partial \vec{P}}{\partial t} \right] + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$$\nabla \times [\underbrace{\mu_0^{-1} \vec{B} - \vec{M}}_{\vec{H}}] = \vec{j}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \Rightarrow \boxed{\nabla \times \vec{H} = \vec{j}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}}$$

campo aux. excitação magnética

relações constitutivas : dizer como \vec{P} / \vec{M} \vec{D} e \vec{H} dependem de \vec{E} e \vec{B}

dependem do meio material $\left\{ \begin{array}{l} \vec{D}(\vec{E}, \vec{B}) \\ \vec{H}(\vec{E}, \vec{B}) \end{array} \right.$

• Para caracterizar completamente um campo, precisamos do seu divergente e do seu rotacional.

$$\nabla \times \vec{D} = \epsilon_0 (\nabla \times \vec{E}) + \nabla \times \vec{P}$$

sit. estática
= 0

devido a este fator, apenas quando este é zero é que podemos considerar a analogia entre a lei de Gauss e $\nabla \cdot \vec{D} = \rho_f$

se $\nabla \times \vec{P} \neq 0$, $\nabla \cdot \vec{D}$ não chega para caracterizar \vec{D}

em todos os ex., antes de usar o $\nabla \cdot \vec{D}$, confirmar se $\nabla \times \vec{D} = 0$ (ou seja, se $\nabla \times \vec{P} = 0$)

• polarização uniforme $\Rightarrow \boxed{\nabla \cdot \vec{P} = 0} \rightarrow \boxed{\rho_b = 0}$

• magnetização uniforme $\Rightarrow \boxed{\nabla \cdot \vec{M} = 0} \wedge \boxed{\nabla \times \vec{M} = 0}$

• Quando o problema tem simetria $\Rightarrow \nabla \times \vec{P} = 0$

\hookrightarrow esfera; condensador plano; cilindro

Condições de fronteira numa descontinuidade do meio :

\hookrightarrow onde $\boxed{\nabla \times \vec{P} = 0}$

$$\boxed{D_1^\perp - D_2^\perp = \sigma_f}$$

caixa dos remédios $\rightarrow +$

\rightarrow comp. $D \perp$ à superfície apresenta uma descontinuidade correspondente à densidade superficial de cargas livres

$$\boxed{B_1^\perp - B_2^\perp = 0}$$

$$\boxed{E_1^\parallel - E_2^\parallel = 0}$$

agrafo $\rightarrow \neq$

$$\boxed{H_1^\parallel - H_2^\parallel = \vec{K}_f \times \hat{n}}$$

meio neutro e isotrópico (meio simples)

$\chi_e \rightarrow$ suscetibilidade elétrica do meio

$$\hookrightarrow = (\epsilon_r - 1)$$

$\chi_m \rightarrow$ suscetibilidade magnética do meio

$$\vec{P} \propto \vec{E} \rightarrow \boxed{\vec{P} = \epsilon_0 \chi_e \vec{E}}$$

$$\vec{M} \propto \vec{H} \rightarrow \boxed{\vec{M} = \chi_m \vec{H}}$$

constante dielétrica do meio

$$\vec{D} = \epsilon_0 \cdot [\vec{E} + \chi_e \vec{E}] = \epsilon_0 [1 + \chi_e] \vec{E} \rightarrow \vec{D} = \epsilon \vec{E}$$

funções de resposta

$$\vec{B} = \mu_0 \cdot [\vec{H} + \vec{M}] = \mu_0 [1 + \chi_m] \vec{H} \rightarrow \vec{B} = \mu \vec{H}$$

que não provocam quebra de simetria

permeabilidade magnética do meio

3

• Como falamos de um meio isotrópico, as funções de resposta são apenas números que não mudam mesmo invertendo o tempo e/ou espaço (ϵ e μ) \Rightarrow Escalares

Os outros, apesar de serem n° tbm, alteram o resultado final e, por isso, \tilde{n} são considerados escalares, mas sim pseudo-escalares.

• Princípio de Neumann

\hookrightarrow Nenhuma propriedade do meio pode violar a simetria do mesmo (as propriedades do meio têm que respeitar a simetria do meio).

□ num meio linear e neutro ^{e isotrópico} apenas se consideram ϵ e μ :

\downarrow

meio simples \rightarrow $\begin{cases} \vec{D} = \epsilon \cdot \vec{E} \\ \vec{B} = \mu \cdot \vec{H} \end{cases}$ $\left\{ \begin{array}{l} \alpha, \beta \text{ e } \gamma \text{ não existem} \end{array} \right.$

\downarrow
pseudo-escalares

Energia num sistema dielétrico

\hookrightarrow meio dielétrico infinito, ideal e eletricamente neutro :

- \hookrightarrow condutividade = 0
 - $\hookrightarrow \vec{J}_b = 0$
 - $\hookrightarrow \vec{j}_l = 0$
- \tilde{n} considera cargas e correntes de superfície

Vou injetar carga dentro desse meio $\rightarrow \rho_l$

\downarrow
gera um potencial V estático

$$\Delta W = \vec{E} \cdot \Delta \vec{D} \xrightarrow{\text{meio simples}} \Delta W = \Delta \left[\frac{1}{2} \cdot \epsilon \cdot E^2 \right] = \Delta \left[\frac{1}{2} D \cdot \vec{E} \right]$$

\downarrow
variação da densidade volumica de energia elétrica

\downarrow
densidade volumica de energia elétrica

• simetria esférica \rightarrow meio dielétrico polariza-se radialmente

\downarrow
posso usar a $\leftarrow \nabla \times \vec{P} = 0$
pseudo-lei de Gauss

$$\Delta W = \int \vec{E} \cdot \Delta \vec{D} d\vec{v} = \frac{1}{2} \cdot \int \vec{D} \cdot \vec{E} d\vec{v} = (\text{meio dielétrico neutro e linear})$$

\downarrow
energia do sistema (trabalho necessário para produzir o referido sistema)

$$= \frac{\epsilon_0}{2} \cdot \int \vec{E}^2 d\vec{v}$$

- Dielétrico homogêneo eletricamente neutro

$$\rho_b = -\nabla \cdot \vec{P}$$

(meio simples)

$$\vec{D} = \epsilon \cdot \vec{E}$$

↓

$$\vec{P} = \epsilon_0 \cdot \chi_e \cdot \vec{E} = \epsilon_0 \cdot \chi_e \cdot \frac{\vec{D}}{\epsilon} = \frac{\epsilon_0 \cdot \chi_e}{\epsilon_0 \cdot \epsilon_r} \cdot \vec{D}$$

↓

$$\rho_b = -\nabla \cdot \left[\frac{\chi_e}{\epsilon_r} \cdot \vec{D} \right] = -\frac{\chi_e}{\epsilon_r} \cdot (\nabla \cdot \vec{D}) =$$

$$= -\frac{\chi_e}{\epsilon_r} \cdot \rho_l$$

$$= \boxed{\rho_b = -\frac{\chi_e}{1 + \chi_e} \cdot \rho_l}$$

↙

$$\text{se } \rho_l \rightarrow 0 \Rightarrow \rho_b \rightarrow 0$$

- Meio material homogêneo e neutro

$$\vec{j}_b = \nabla \times \vec{H} = \chi_m \cdot \nabla \times \vec{H} = \chi_m \cdot \vec{j}_f$$

Um isolador ($\vec{j}_f = 0$) homogêneo tem apenas correntes superficiais!

— (ex) —

fio elétrico metálico (flui corrente) e tem uma ΔV

$$\hookrightarrow \left| \vec{E} = \frac{V}{l} \cdot \hat{z} \right| \rightarrow \text{direção do fio}$$

coordenadas cilíndricas

cabo $\rightarrow V = V(r)$

$$\hookrightarrow \nabla^2 V = \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial V}{\partial r} \right) + \frac{1}{s^2} \cdot \frac{\partial^2 V}{\partial \phi^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial z^2}$$

solenóide $\rightarrow \boxed{\vec{B} = \mu_0 \cdot n \cdot I_s(r) \cdot \hat{z}}$ (dentro), $\vec{E} = \vec{0}$

esfera $\rightarrow \boxed{\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{Q}{R^2} \hat{r}}$

4

bop de corrente $\Rightarrow \frac{\partial W}{\partial t} = -E \cdot I$

↑ energia dissipada por unidade de tempo

meio material neutral $\Rightarrow \omega = \frac{1}{2} \cdot \epsilon \cdot E^2 + \frac{1}{2 \cdot \mu} \cdot B^2 = \mu_{em}$

↓ densidade de energia

Teorema de Poynting - Heaviside

$d\vec{w} = \vec{F} \cdot d\vec{l} = q \cdot \vec{E} \cdot \vec{v} dt$

deslocamento da carga $\rightarrow d\vec{l} = \vec{v} \cdot dt$

trabalho realizado pelas forças de interação pelo elemento de carga

força que atua sobre o elemento de carga

$\vec{F} = [\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}] q$

distribuição contínua de cargas e correntes

$\hookrightarrow q = \rho \cdot d\vec{v} \quad \rho \cdot \vec{v} = \vec{j}$

coord. cilíndricas

$\hat{\phi} \times \hat{z} = \hat{r}$

$\hat{r} \times \hat{\phi} = \hat{z}$

$\hat{z} \times \hat{r} = \hat{\phi}$

meio linear, neutral e isotrópico:

$\frac{dw}{dt} = - \frac{\partial}{\partial t} \int_V \underbrace{\left(\frac{1}{2} (\epsilon \cdot E^2 + \frac{1}{\mu} \cdot B^2) \right)}_{\mu_{em}} d\vec{v} - \int_S \underbrace{\frac{1}{\mu} (\vec{E} \times \vec{B}) \cdot \hat{n}}_{\vec{S}} d\vec{a}$

energia transmitida às cargas livres do sistema em dt

trabalho mecânico

variação da energia eletromagnética em dt

$\vec{S} = \frac{1}{\mu} [\vec{E} \times \vec{B}]$

Vetor de Poynting

densidade do fluxo de energia = p/ unidade de tempo

Teorema de Poynting - Heaviside (conservação local de energia)

\hookrightarrow O trabalho total realizado p/tempo sobre cargas livres é = à diminuição de energia armazenada nos campos p/tempo mais a energia que flui para o sistema através de uma fronteira \vec{S} .

Potência (transportada / dissipada) ou energia / tempo

$\hookrightarrow P = \int_S \vec{S} \cdot d\vec{a}$

\hookrightarrow seção transversal

$$\frac{dw}{dt} = - \frac{dU_{em}}{dt} - \oint_S \vec{S} \cdot d\vec{a} \rightarrow \text{energia p/tempo que passa através da superfície}$$

densidade de corrente de energia

$$\frac{\partial}{\partial t} (\mu_{mec.} + \mu_{em}) = - \nabla \cdot \vec{S} \rightarrow \text{análoga à eq. de continuidade}$$

(energia mecânica das cargas)

dens. volumica mecânica associada às cargas livres

densidade volumica de energia eletromagnética

(a energia que está acumulada nos campos)

$$\text{v\u00e1cuo: } \mu_{mec} = 0$$

Tensor de Maxwell

$$\vec{f} = [\rho \cdot \vec{E} + (\vec{j} \times \vec{B})] \leftarrow \text{densidade volumica de for\u00e7as}$$

meio material

$$\vec{f} = \vec{f} = (\nabla \cdot \vec{D}) \vec{E} + [\nabla \times \vec{H} - \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}] \times \vec{B}$$

(...)

considerando um meio neutro e isotr\u00f3pico:

$$T_{ij} = \epsilon [E_i E_j - \frac{1}{2} \delta_{ij} E^2] + \frac{1}{\mu} [B_i B_j - \frac{1}{2} \delta_{ij} B^2]$$

$$\vec{T} = \begin{bmatrix} T_{xx} & T_{xy} & T_{xz} \\ T_{yx} & T_{yy} & T_{yz} \\ T_{zx} & T_{zy} & T_{zz} \end{bmatrix} \equiv \text{Tensor de Maxwell}$$

$$\vec{f} = \nabla \cdot \vec{T} - \epsilon \cdot \mu \cdot \frac{\partial \vec{S}}{\partial t} \equiv \text{densidade volumica da for\u00e7a eletromagn\u00e9tica}$$

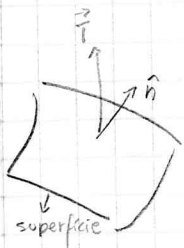
↓

$$F = \int_V \vec{f} d\vec{v} = \int_V (\nabla \cdot \vec{T}) d\vec{v} - \epsilon \cdot \mu \cdot \int_V \frac{\partial \vec{S}}{\partial t} d\vec{v}$$

For\u00e7a eletromagn\u00e9tica total:

$$= \int_S \vec{T} \cdot \hat{n} d\vec{a} - \epsilon \cdot \mu \cdot \int_V \frac{\partial \vec{S}}{\partial t} d\vec{v}$$

normalmente = 0, pois os campos \vec{T} costumam variar no tempo



$$T_i = T_{ij} \cdot n_j$$

para saber tensão na superfície

$-\vec{T} \rightarrow$ força p/área que atua na superfície S

$$f_i^s = T_{ij} \cdot n_j$$

• Não esquecer que:

$$\vec{S} = \frac{1}{\mu_0} [\vec{E} \times \vec{B}] = \vec{E} \times \vec{H}$$

dens. do fluxo de energia magnética

num meio + simples possível:

$$\Delta \vec{F} = - \frac{\partial}{\partial t} (\vec{D} \times \vec{B})$$

• Conservação do momento linear

$$\vec{P}_{em} = \rho_0 \cdot \epsilon_0 \cdot \int_V \vec{S} dV$$

\rightarrow momento acumulado nos campos

$$\vec{F} = \frac{\partial \vec{P}_{mec}}{\partial t} = - \epsilon_0 \cdot \rho_0 \cdot \frac{\partial}{\partial t} \int_V \vec{S} \cdot d^3r + \oint \vec{T} \cdot d\vec{a}$$

momento mecânico total das partículas

$$|\vec{P}_{mec} = \int \vec{F} \cdot dt|$$

momento total associado aos campos

momento/tempo que entra através da superfície

$$\vec{P}_{em} = \epsilon_0 \cdot \rho_0 \cdot \vec{S}$$

\rightarrow dens. vol. de momento associado ao campo eletromagnético
ou dens. vol. momento linear

$$\left[\frac{\partial \rho_{mec}}{\partial t} + \frac{\partial \rho_{em}}{\partial t} = \int_V \nabla \cdot \vec{T} dV \right]$$

\rightarrow conservação local do momento linear

$-\vec{T} \rightarrow$ fluxo de densidade do momento linear

• Conservação do momento angular

$$|\vec{L}_{em} = \vec{r} \times \vec{P}_{em}| = \epsilon_0 \cdot \rho_0 \cdot \left[\vec{r} \times \frac{1}{\mu_0} (\vec{E} \times \vec{B}) \right] =$$

densidade volumica de momento angular

\rightarrow no ex. do solenóide

$$\vec{L}_{em} = \vec{l}_{em} \times V$$

\rightarrow momento angular total armazenado

$$|\vec{r} = s \cdot \hat{s}|$$

momento mecânico

$$\hookrightarrow \vec{M} = \vec{r} \times [Q \cdot \vec{E}]$$

↑
carga onde gerou
o momento mecânico

momento angular gerado pela perda de corrente

$$\hookrightarrow \vec{L}_a = \int \vec{M}_a(t) dt$$

momento mecânico da rotação

$$\hookrightarrow L_{mec} = \sum_a \vec{L}_a$$

→ superfícies que rodam