

I- Maxwell equations:

(Heaviside version) :

$$\begin{aligned}\nabla \cdot \vec{E} &= \frac{\rho}{\epsilon_0} & (\text{Gauss}) \\ \nabla \cdot \vec{B} &= 0 & (-) \\ \nabla \wedge \vec{E} &= - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} & (\text{Faraday}) \\ \nabla \wedge \vec{B} &= \mu_0 \vec{j} & (\text{Ampère})\end{aligned}$$

Problemas?

Bom: $\nabla \cdot \nabla \wedge \vec{A} \equiv 0$ [convenção -u disto]

(Qual o significado geométrico deste resultado?)

As equações acima (pre Maxwell) não são coerentes com este resultado:

$$- \nabla \cdot (\nabla \wedge \vec{E}) = (\nabla \cdot \vec{B}) \equiv 0 \quad (\text{O.K.})$$

Mas

$$\nabla \cdot (\nabla \wedge \vec{B}) = \mu_0 \nabla \cdot \vec{j} \neq 0 \quad (\text{em geral})$$

Falta alguma coisa!

Conservação local de carga $\Rightarrow \nabla \cdot \vec{j} = - \frac{\partial \rho}{\partial t}$; se

a densidade volumétrica de carga variar no tempo, então a Lei de Ampère tem que falhar

Como corrigir esta incoerência?

$$\nabla \cdot (\nabla \wedge \vec{B}) = \mu_0 \nabla \cdot \vec{j} + \mu_0 \frac{\partial \rho}{\partial t} \equiv 0 \quad (\text{como tem que ser!})$$

$$= \mu_0 \nabla \cdot \vec{j} + \mu_0 \epsilon_0 \nabla \cdot \vec{E} \equiv 0$$

Então, em situações dinâmicas, a lei de Ampère tem que ser modificada para:

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

Evidentemente, em situações estacionárias a correção é irrelevante.

Definamos: $\vec{j}_D = \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$ (\vec{j}_D é designada por
corrente de deslocamento)

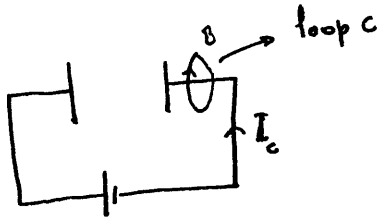
Então:

$$\nabla \wedge \vec{B} = \mu_0 (\vec{j} + \vec{j}_D)$$

\vec{j}_D reflecte o facto de um campo eléctrico variável no tempo gera, inevitavelmente, um campo magnético \vec{B}

Vejamos exemplos simples sobre como se manifesta este problema com a lei de Ampère original:

a) Carga de um condensador:



I_c = corrente de carga do condensador

Formo integral da Lei de Ampère:

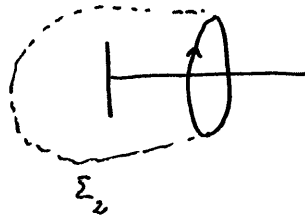
$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{\ell} = \mu_0 I_c$$

($I_c \equiv$ corrente através da área delimitada pelo loop c)



$$(2\pi r B = \mu_0 I_c)$$

Mas, consideremos Σ_2



Aqui I através da superfície é nula. Logo B (num ponto do loop deve ser nulo! ($B=0$)).

O que falta? Há cargas a acumularem-se nas armaduras do condensador. Essas cargas dão origem a um campo eléctrico entre armaduras, e esse campo varia no tempo. Admitamos a aproximação de um condensador de área grande (comparado com o dist. entre as armaduras) ($\sqrt{A} \gg d$). Nestas aproximações o campo eléctrico entre armaduras (Lei de Gauss) é:

$$E = \frac{1}{\epsilon_0} \frac{Q}{A}$$

$$\frac{d\vec{E}}{dt} = \frac{1}{\epsilon_0 A} \frac{dQ}{dt} = \frac{1}{\epsilon_0 A} I_c$$

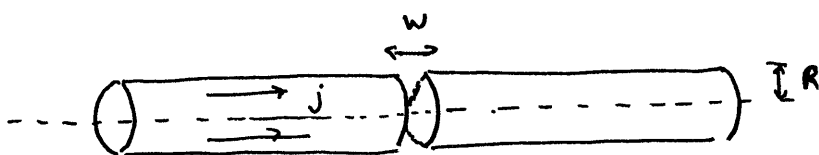
Com o novo termo,

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{\ell} = \mu_0 I_c + \mu_0 \epsilon_0 \int \frac{d\vec{E}}{dt} \cdot d\vec{\ell} \equiv \mu_0 (I_c + I_D)$$

Evidentemente, se $\Sigma_1 \Rightarrow I_C \neq 0$ e $I_D = 0$

se $\Sigma_2 \Rightarrow I_C = 0$ e $I_D = I_C$ no circuito!
(Lei de conservação de Σ_2)

- b) Problema: Um cilindro de raio a transporta uma corrente I constante e uniforme (no seu eixo as massas mantêm a área a). O cilindro apresenta uma pequena descontinuidade, o que dá origem um condensador plano ($\sqrt{a} \gg w$). Calcule o campo magnético na descontinuidade a uma distância $s < R$ do eixo do cilindro.



No hiato, a corrente "obstruída" é nula. A corrente de deslocamento vale:

$$\vec{j}_d = \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \epsilon_0 \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\phi}{\epsilon_0} \right) = \frac{1}{a} \frac{\partial \phi}{\partial t} = \frac{I}{a} = \frac{I}{\pi R^2}$$

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = B 2\pi s = \mu_0 \frac{I}{\pi R^2} \cdot \pi s^2 \Rightarrow B = \frac{\mu_0 I s^2}{R^2 s 2\pi}$$

[Aula TP: problemas 7.32 e 7.33 do Griffiths.]

As equações de Maxwell, após a inclusão da lei de Ampère, são:

$$(Gauss) \quad \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0} \quad \nabla \wedge \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \quad (Faraday)$$

$$(-) \quad \nabla \cdot \vec{B} = 0 \quad \nabla \wedge \vec{B} = \mu_0 \vec{j} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \quad (Ampère-Maxwell)$$

Estas equações estabelecem como cargas e correntes (ρ e \vec{j}) geram os campos \vec{E} e \vec{B} . Evidentemente, falta o recíproco: como os campos \vec{E} e \vec{B} afectam ρ e \vec{j} . Este último aspecto pode, em princípio, ser respondido se soubermos como um corpo pontual é afectado por \vec{E} e \vec{B} . E sabemos:

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

A partir de Lorentz mais as equações acima e outras, em princípio, toda a electrodinâmica

Observação: A equação de continuidade foi "injectada" na lei de Ampère pelo o seguinte. Está, de facto, implícito na lei de Ampère-Maxwell:

$$\nabla \cdot \nabla \wedge \vec{B} = \mu_0 \nabla \cdot \vec{j} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial}{\partial t} \nabla \cdot \vec{E} = \mu_0 \left[\nabla \cdot \vec{j} + \frac{\partial \rho}{\partial t} \right] \equiv 0$$

Podemos escrever as equações de Maxwell acima, posto os campos de um lado e os fontes do outro:

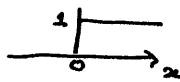
$$\begin{aligned}\nabla \cdot \vec{E} &= \frac{\rho}{\epsilon_0} & \nabla \wedge \vec{E} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} &= 0 \\ \nabla \cdot \vec{B} &= 0 & \nabla \wedge \vec{B} - \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} &= \mu_0 \vec{j}\end{aligned}$$

Se conhecermos ρ e \vec{j} podemos obter \vec{E} e \vec{B} . É o inverso?

Problema 7.34 (Griffiths):

Considere os seguintes campos:

$$\begin{aligned}\vec{E}(\vec{r}, t) &= -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} \odot (vt - r) \hat{r} & (*) \\ \vec{B}(\vec{r}, t) &= 0\end{aligned}$$

↳ Heaviside 

(*) Campo de um carga pontual no interior de uma capa esférica que se expande com velocidade v

Mostre que são compatíveis com as equações de Maxwell e encontre possíveis fontes:

Solução:

$$\nabla \cdot \vec{E} = -\frac{q}{4\pi\epsilon_0} \nabla \cdot \left[\frac{\hat{r}}{r^2} \cdot \odot (vt - r) \right]$$

Nota:

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

Usando este resultado:

$$\nabla \cdot \vec{E} = -\frac{q}{4\pi\epsilon_0} \odot (vt-r) \nabla \cdot \left(\frac{\hat{r}}{r^2} \right) - \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\hat{r}}{r^2} \cdot \nabla \left(\odot (vt-r) \right)$$

$$\cdot \quad \nabla \cdot \left(\frac{\hat{r}}{r^2} \right) = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{1}{r^2} \right) \equiv 0 \quad ! \quad \text{Mas } \left| \frac{\hat{r}}{r^2} \right| \xrightarrow{r \rightarrow 0} \infty$$

Fluxo de $\frac{\hat{r}}{r^2}$ através de uma sup. esférica de raio R

$$\int_{\Sigma} \frac{\hat{r} \cdot \hat{r}}{r^2} r^2 \sin\theta d\theta d\varphi = 4\pi \equiv \int_V \left(\nabla \cdot \frac{\hat{r}}{r^2} \right) d^3r$$

Gauss

$$\text{Mas } \int_V \left(\nabla \cdot \frac{\hat{r}}{r^2} \right) d^3r = 0 \quad \text{para todo } r \neq 0. \text{ Então:}$$

$$\Rightarrow \nabla \cdot \left(\frac{\hat{r}}{r^2} \right) \equiv 4\pi \delta(x) \delta(y) \delta(z)$$

$$\cdot \quad \frac{\partial}{\partial r} \odot (vt-r) = -\delta(vt-r) \hat{r}$$

Assim:

$$\nabla \cdot \vec{E} = -\frac{q}{4\pi\epsilon_0} \odot (vt-r) \cdot 4\pi \delta(x) \delta(y) \delta(z) + \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\hat{r} \cdot \hat{r}}{r^2} \delta(vt-r)$$

$$\Rightarrow \rho = -\frac{q}{4\pi} \left[4\pi \delta(\vec{r}) \odot (vt-r) - \frac{\delta(vt-r)}{r^2} \right]$$

$$\cdot \quad \nabla \wedge \vec{B} = 0 \Rightarrow \text{But: } \nabla \wedge \vec{B} = \mu_0 \vec{j} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \equiv 0 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \vec{j} = -\epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = +\epsilon_0 \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} \delta(vt-r) \hat{r}$$

2. Monopólos magnéticos?

No espaço livre de cargas e correntes, as eq. de Maxwell são simétricas para \vec{E} e \vec{B}

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

$$\nabla \wedge \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} ; \quad \nabla \wedge \vec{B} = \epsilon_0 \mu_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$$\vec{B} \leftrightarrow - \epsilon_0 \mu_0 \vec{E}$$

Esta simetria perde-se quando são introduzidas cargas e correntes! Excepto se introduzirmos cargas magnéticas, cujo conservação implicaria uma equação de continuidade

$$\nabla \cdot \vec{J}_{\text{mag}} + \frac{\partial \rho_{\text{mag}}}{\partial t} = 0$$

Mas tal coisa parece não existir (para muito pouco de Dirac)

Imaginemos contudo que existissem. Teríamos então:

$$\nabla \cdot \vec{B} = \mu_0 \rho_{\text{mag}}$$

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

$$\nabla \wedge \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} + \mu_0 \vec{J}_{\text{mag}}$$

$$\nabla \wedge \vec{B} = \mu_0 \vec{J}_e + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

um conjunto de equações perfeitamente simétricas.

Problema 7.35 (Griffiths)

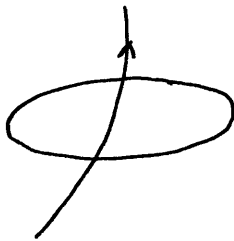
Se existe $\rho_{mag} \neq 0$, como seria uma situação estática?

$$\nabla \cdot \vec{B} = \alpha_0 \rho_{mag} \quad \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho_e}{\epsilon_0}$$

$$\nabla \wedge \vec{E} = \beta_m \vec{J}_{mag} \quad \nabla \wedge \vec{B} = \mu_0 \vec{J}_e$$

$$\vec{F} = q_e (\vec{E} + \vec{v} \wedge \vec{B}) + q_m [\vec{B} - \epsilon_0 \mu_0 \vec{v} \wedge \vec{E}]$$

Problema 7.36 (Griffiths)



Um monopólio magnético passa por um loop $s/$ resistivo que tem uma auto-indução L .
Que corrente será induzida no loop?

Lei de Faraday generalizada seria:

$$\nabla \wedge \vec{E} = +\beta \vec{J}_{mag} - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\iint_{\Sigma} (\nabla \wedge \vec{E}) \cdot d\vec{\Sigma} = \oint \vec{E} \cdot d\vec{\ell} = \mathcal{E} = +\beta I_{mag} - \frac{\partial \phi_{mag}}{\partial t}$$

↓
Novo termo

$$\mathcal{E} = -L \frac{dI}{dt} = \beta I_{mag} - \frac{\partial \phi_{mag}}{\partial t}$$

$$\frac{dI}{dt} = -\frac{\beta}{L} I + \frac{1}{L} \frac{\partial \phi_{mag}}{\partial t}$$

$$I = -\frac{\beta}{L} \phi_{mag} + \frac{\Delta \phi}{L}$$

(Método experimental)

↳ contribuição adicional para a corrente.


3. Equações de Maxwell num meio material.

Magnetizável : \vec{M}

Polarizável : \vec{P}

3.1. Polarização

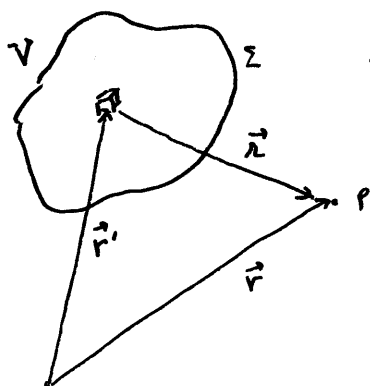
O potencial de um dipolo eléctrico (na origem do referencial) é:

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\hat{r} \cdot \vec{p}}{r^2} \quad (\text{cargas ligadas})$$


Para uma distribuição contínua podemos definir uma densidade volumétrica de momento dipolar \vec{P} tal que

$$\vec{p} = \vec{P} d\tau' \quad (\text{Momento dipolar eléctrico no elemento de volume } d\tau')$$

O princípio da superposição permite-nos então escrever que



$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_V \frac{\hat{R} \cdot \vec{P}(\vec{r}')}{R^2} d\tau'$$

$$\vec{R} = \vec{r} - \vec{r}'$$

Note que $\nabla' \left(\frac{1}{R} \right) =$

$$\frac{\hat{R}}{R^2} \Rightarrow V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_V \vec{P}(\vec{r}') \cdot \nabla' \left(\frac{1}{R} \right) d\tau'$$

Nota: $\nabla' \left(\frac{1}{r} \right) = \nabla' \left[\frac{1}{[\vec{r} - \vec{r}']^2} \right]^{1/2} = \frac{\hat{r}}{r^2}$ (∇' actua sobre \vec{r}')

Então:

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

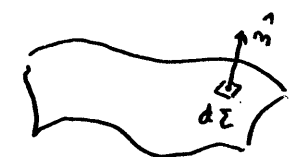
↓

$$\rho(\vec{r}') \cdot \nabla' \left(\frac{1}{r} \right) = \nabla' \cdot \left(\frac{1}{r} \vec{P}(\vec{r}') \right) - \frac{1}{r} \nabla' \cdot \vec{P}(\vec{r}')$$

Consequentemente:

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[\int_V \nabla' \cdot \left(\frac{1}{r} \vec{P}(\vec{r}') \right) d\vec{r}' - \int_V \frac{1}{r} \nabla' \cdot \vec{P}(\vec{r}') d\vec{r}' \right]$$

↓ Gauss



\vec{Z} delimita V

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[\int_{\vec{Z}} \frac{\vec{P} \cdot \hat{n}}{r} dZ - \int_V \frac{1}{r} \nabla' \cdot \vec{P}(\vec{r}') d\vec{r}' \right]$$

↓

termo de superfície

↓

contribuição
volume

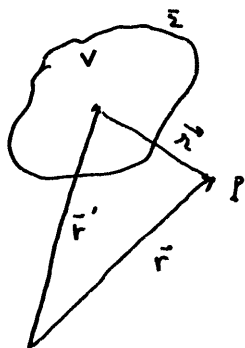
$$\vec{P} \cdot \hat{n} \equiv \sigma_b \equiv \text{densidade superficial de cargas}$$

$$-\nabla' \cdot \vec{P}(\vec{r}') = \rho_b \equiv \text{densidade volumica de cargas}$$

Uma densidade volumica de momento dipolar cria campos equivalentes a campos produzidos por σ_b e ρ_b

3.2. Magnetização

O potencial vector de um dipolo magnetico \vec{m} e



$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\vec{m} \wedge \hat{n}}{r^2}$$

Numa aproximação continua, para um volume V delimitado por uma superfície Σ

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{M}(\vec{r}') \wedge \hat{n}}{r^2} d\vec{r}'$$

($\vec{M}(\vec{r}')$ = densidade volumica de momento dipolar magnetico em \vec{r}')

Como antes: $\frac{\hat{n}}{r^2} = \nabla' \left(\frac{1}{r} \right)$

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \vec{M}(\vec{r}') \wedge \left[\nabla' \left(\frac{1}{r} \right) \right] d\vec{r}'$$

Lembre-se que:

$$\nabla \wedge (f \vec{C}) = f (\nabla \wedge \vec{C}) - \vec{C} \wedge (\nabla f)$$

Então:

$$\vec{M}(\vec{r}') \wedge \nabla' \left(\frac{1}{r} \right) = \frac{1}{r} \nabla \wedge \vec{M}(\vec{r}') - \nabla \wedge \left(\frac{M(\vec{r}')}{r} \right)$$

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\int_V \frac{1}{r} [\nabla \wedge \vec{M}(\vec{r}')] d\vec{r}' - \int_V \nabla \wedge \left(\frac{M(\vec{r}')}{r} \right) d\vec{r}' \right]$$

O 1º termo representa a contribuição de uma densidade volumica de correntes:

$$\vec{J}_b = (\nabla \wedge \vec{M})$$

Vejam o segundo termo:

$$\int_V \left(\nabla \wedge \frac{\vec{H}(\vec{r}')}{n} \right) d\vec{r}'$$

Comencemos por ver o seguinte: seja \vec{v} um campo vetorial e \vec{c} um campo vetorial constante. Então, o Teor. de Gauss:

$$\int_V \nabla \cdot (\vec{v} \wedge \vec{c}) d\vec{r} \equiv \int_{\bar{Z}} (\vec{v} \wedge \vec{c}) \cdot \hat{n} d\bar{Z}$$

Mas:

$$\nabla \cdot (\vec{v} \wedge \vec{c}) = \vec{c} \cdot (\nabla \wedge \vec{v}) - \vec{v} \cdot (\nabla \wedge \vec{c}) \equiv \vec{c} \cdot (\nabla \wedge \vec{v})$$

||
0

Logo:

$$\begin{aligned} \int_V \vec{c} \cdot (\nabla \wedge \vec{v}) d\vec{r} &= \int_{\bar{Z}} (\vec{v} \wedge \vec{c}) \cdot \hat{n} d\bar{Z} = \int_{\bar{Z}} \vec{c} \cdot (\hat{n} \wedge \vec{v}) d\bar{Z} = \\ &\quad \updownarrow \\ &= \int_{\bar{Z}} -\vec{c} \cdot (\vec{v} \wedge \hat{n}) d\bar{Z} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \vec{c} \cdot \left[\int_V (\nabla \wedge \vec{v}) d\vec{r} + \int_{\bar{Z}} (\vec{v} \wedge \hat{n}) d\bar{Z} \right] = 0, \quad \forall \vec{c}$$

$$\int_V (\nabla \wedge \vec{v}) d\vec{r} = - \int_{\bar{Z}} (\vec{v} \wedge \hat{n}) d\bar{Z}$$

O segundo termo do LHS do parágrafo anterior vem então

$$- \int_V \nabla \wedge \left(\frac{\vec{H}(\vec{r}')}{n} \right) d\vec{r}' = + \int_{\bar{Z}} \frac{\vec{H}(\vec{r}') \wedge \hat{n}}{n} d\bar{Z}$$

$(\vec{H} \wedge \hat{n}) = K_b$ representa uma densidade superficial de correntes.

Temos assim novos termos a considerar

densid. superf. carga em Σ	$\vec{P} \cdot \hat{n} = \sigma_b$	$\vec{J}_b = \nabla \wedge \vec{M}$	\rightarrow densidade vol. correntes
densid. vol. correntes	$-\nabla \cdot \vec{P}(\vec{r}) = \rho_b$	$\vec{K}_b = \vec{M} \wedge \hat{n}$	\rightarrow densidade superf. de correntes em Σ

Mas há algo mais ainda, se a densidade volumica de momento dipolar varia no tempo (caso dinâmico). Isto não consideramos ainda. Se $\vec{P}(t) \Rightarrow \rho_b = -\nabla \cdot \vec{P} \equiv \rho_b(t)$.

Então, o conservacao local de carga (ligado) impoe que

$$\frac{\partial \rho_b}{\partial t} + \nabla \cdot \vec{J}_p \equiv 0 \quad \Rightarrow \quad \vec{J}_p = \frac{\partial \vec{P}}{\partial t}$$

$\vec{J}_p \equiv$ densidade de corrente de polarizacoes

Admitamos, por simplicidade, que o sistema tem uma extensao tao grande que $\Sigma \rightarrow \infty$. Então, neste caso, podemos admitir que apenas os termos de volume são relevantes (\vec{K}_b e σ_b estar tao longe que não afectam os campos em \vec{r}). Se isto for verdade, então ficamos apenas com os termos de volume. Isto é:

$$\vec{J} = \vec{J}_f + \vec{J}_b + \vec{J}_p = \vec{J}_f + \nabla \wedge \vec{M} + \frac{\partial \vec{P}}{\partial t}$$

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

Num meio material infinito, a lei de Gauss vem:

$$\nabla \cdot \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} (\rho_f - \nabla \cdot \vec{P})$$

Isto pode ser reescrito de uma forma simples

$$\nabla \cdot (\underbrace{\epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}}_{\vec{D}}) = \rho_f$$

Se definirmos um novo campo $\vec{D} \rightarrow$ deslocamento eléctrico.

De forma semelhante, a lei de Ampère-Maxwell vem:

$$\nabla \wedge \vec{B} = \mu_0 \left[\vec{J}_f + \nabla \wedge \vec{M} + \frac{\partial \vec{P}}{\partial t} \right] + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$$\nabla \wedge \left[\vec{B} - \mu_0 \vec{M} \right] = \mu_0 \vec{J}_f + \mu_0 \frac{\partial}{\partial t} [\epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}]$$

$$\nabla \wedge \left[\underbrace{\mu_0^{-1} \vec{B} - \vec{M}}_{\vec{H}} \right] = \vec{J}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

$\vec{H} \equiv$ excitação magnética

Com estes campos auxiliares, as equações de Maxwell vêm:

$\nabla \cdot \vec{D} = \rho_f$	$\nabla \wedge \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$
$\nabla \cdot \vec{B} = 0$	$\nabla \wedge \vec{H} = \vec{J}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P} \quad \vec{H} = \mu_0^{-1} \vec{B} - \vec{M} \quad (\text{meio isotrópico})$$

Nesta versão das equações de Maxwell as propriedades do meio são "variáveis" para o campo auxiliares \vec{H} e \vec{D} .

Para serem úteis é \therefore necessário explicitar como \vec{H} e \vec{D} dependem de \vec{B} e \vec{E} ou, equivalentemente, como \vec{P} e \vec{M} dependem de \vec{E} e \vec{B} .

Esta dependência é especificada através das chamadas relações constitutivas do meio material que, obviamente, dependem criticamente do meio material. (Mas sobre isto adiante).

4. Condições de fronteira numa descontinuidade do meio

Imaginemos que o meio material apresente uma descontinuidade entre duas regiões separadas por uma fronteira Σ . (tem propriedades diferentes nas duas regiões), ou que exista uma superfície Σ que transporte uma densidade superficial de carga σ e de corrente $\vec{\pi}$. Como se comportam os diferentes campos nesta descontinuidade?

Comencemos por escrever as equações de Maxwell no seu formato integral:

$$\int_{\Sigma_c} \vec{D} \cdot \hat{n} d\Sigma = Q_f$$

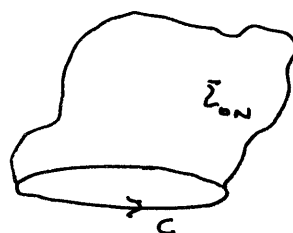
$$\oint_C \vec{E} \cdot d\vec{\ell} = - \frac{d}{dt} \int_{\Sigma_{ou}} \vec{B} \cdot \hat{n} d\Sigma$$

$$\int_{\Sigma_c} \vec{B} \cdot \hat{n} d\Sigma = 0$$

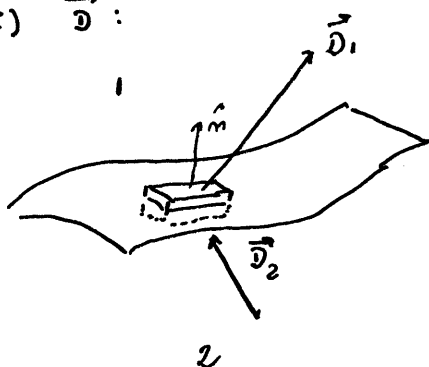
$$\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{\ell} = I_f + \frac{d}{dt} \int_{\Sigma_{ou}} \vec{D} \cdot \hat{n} d\Sigma$$

Σ_c = qualquer superfície fechada

Σ_{ou} = qualquer superfície aberta assente no contorno C .



i) \vec{D} :



No limite em que a altura do "caixinha" vai para zero, o seu volume por ela delimitado e a área das suas paredes laterais, também vão para zero.

A lei de Gauss, neste limite, apenas contempla a carga de superfície livre:

$$A (\vec{D}_1 \cdot \hat{n} - \vec{D}_2 \cdot \hat{n}) = \sigma_f \cdot A$$

$A \equiv$ área das tampas do caixinha.

↓

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

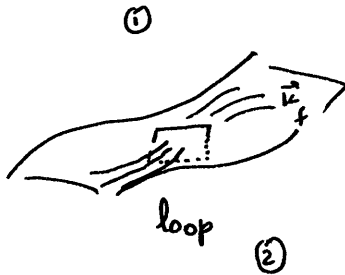
A componente de \vec{D} \perp à superfície Σ apresenta uma descontinuidade correspondente à densidade superficial de carga livre.

ii) \vec{B} : mesmo construccas $\Rightarrow \boxed{B_1^\perp - B_2^\perp = 0}$

iii) \vec{E} :

$$\vec{E}_1 \cdot \vec{l} - \vec{E}_2 \cdot \vec{l} = - \frac{d}{dt} \int_{\vec{z}} \vec{B} \cdot \hat{n} d\vec{z} \rightarrow 0$$

limite
area do loop
 $\rightarrow 0$.



$$\boxed{E_1'' - E_2'' = 0}$$

iv) Mesmo construccas que o anterior:

$$\vec{H}_1 \cdot \vec{l} - \vec{H}_2 \cdot \vec{l} = I_f$$

I_f superfície e' o único sobrevivente quando a area do loop $\rightarrow 0$. Neste limite:

$$I_f \rightarrow \vec{k}_f \cdot (\hat{n} \wedge \vec{l}) \equiv \vec{l} \cdot (\vec{k}_f \wedge \hat{n}) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \boxed{H_1'' - H_2'' = \vec{k}_f \wedge \hat{n}}$$