Aula 14

F 502 – Eletromagnetismo I 2º semestre de 2020 03/11/2020

Aula passada

Efeitos de campos elétricos na matéria

• Dipolos induzidos:

 $\mathbf{p} = \alpha \mathbf{E} \quad \alpha \rightarrow \text{polarizabilidade}$



Polarização: dipolo total por unidade de volume

$$\mathbf{P} = \frac{\Delta \mathbf{p}}{\Delta V}$$

$$\Rightarrow \mathbf{P} = \chi_e \varepsilon_o \mathbf{E}$$

 $\chi_e \rightarrow$ susceptibilidade elétrica

Aula passada

 Dipolos permanentes: o campo alinha os dipolos

O campo elétrico exerce um torque sobre o dipolo, que tende a alinhá-lo ao campo elétrico:

$$\mathbf{N} = \mathbf{p} \times \mathbf{E}$$

$$\Rightarrow \mathbf{P} = \chi_e \varepsilon_o \mathbf{E}$$



(a)

n = 1.84



Aula passada

Um corpo com uma polarização **P**(**r**) é <u>equivalente</u> a (produz o <u>mesmo</u> campo elétrico que): 1.Uma densidade volumétrica de carga:

$$\rho_B(\mathbf{r}) = -\boldsymbol{\nabla} \cdot \mathbf{P}(\mathbf{r})$$

2. E uma densidade superficial de carga em sua superfície:



Deslocamento elétrico

SITUAÇÃO ONDE HÁ DIELETRICOS E OUTRASCARGAS (CONDUTORES, CARGAS PONTUAIS):

B: DENSIDADE DE CARBAS $S = S_{B} + S_{E}$ LIGADAS OU DE POLARIZAÇÃO $= \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{1}{6} \left(\frac{3}{6} + \frac{3}{6} \right) = \frac{1}{6} \left(\frac{3}{6} - \frac{3}{7} \cdot \vec{P} \right) \frac{(\text{AELE'TRICOJ})}{6}$ &: RESTO - CONDUTORES, 6、专一で、戸二 3に CARBAS PONJUAIS $\vec{\nabla} \cdot (\vec{P} \cdot \vec{e} \cdot \vec{E}) = \hat{f}_{\vec{e}}$ D: VETOR DESLOCAMENTO ELÉTRICO : D= C. E+P FORMA INTEGRAL : => + · D = SF $\oint \vec{D} \cdot d\vec{S} = \int f_{f} dv = a_{f}(v)$ S(V)

Eletrostática em meios materiais

PELO TEOREMA DE HELMHOLTZ, UM CAMPO VETORIAL SÓ É UNIVOCAMENTE DETERMINADO SE FOREM ESPECIIFICADOS SEU DIJERGENTE E SEU ROTACIONAL AS EQUAÇÕES ACIMA SÃO, PORTANTO, INSUFICIENTES PARA RESOLJER O PROBLEMA. NA PRATICA: (1) MEIOS LINEARES, P=XeGOE, D=GOETP=GO(1+Xe)E = D=GE, ONDE G=GO(1+Xe), GA=G=1+Xe

E: PERMISSINIDADE DO MEIO En: 11 RELATIVA DO MEIO = CONSTANTE DIELETRICA

Meios dielétricos lineares DADO $\in :$ $\vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} = \vec{e} \cdot \vec{\nabla} \cdot \vec{e} = S_F$ $\vec{\nabla} \cdot \vec{e} = S_F = S_F$

OUTRA POSSIBILIDADE: (ii) P É DADA: 艺语=上号-上节, P (WFOLMAÇÃ) 60 60 SUFICIENTE 资产=0

Constante dielétrica

676.

| | Dielectric | | Dielectric |
|----------------------------|------------|--------------------------------------|------------|
| Material | Constant | Material | Constant |
| Vacuum | 1 | Benzene | 2.28 |
| Helium | 1.000065 | Diamond | 5.7-5.9 |
| Neon | 1.00013 | Salt | 5.9 |
| Hydrogen (H ₂) | 1.000254 | Silicon | 11.7 |
| Argon | 1.000517 | Methanol | 33.0 |
| Air (dry) | 1.000536 | Water | 80.1 |
| Nitrogen (N ₂) | 1.000548 | Ice (-30° C) | 104 |
| Water vapor (100° C) | 1.00589 | KTaNbO ₃ (0° C) | 34,000 |

TABLE 4.2 Dielectric Constants (unless otherwise specified, values given are for 1 atm, 20° C). *Data from Handbook of Chemistry and Physics*, 91st ed. (Boca Raton: CRC Press, 2010).

Exemplo 4.5



Esfera condutora (raio a, carga Q), envolta por uma camada dielétrica (raio externo b, permissividade *c*) SIMETRIA ESFÉRICA: È = E_(n)^ $\vec{D} = D_{1}(n)\hat{n}$ $\vec{p} = P_{n}(n) \hat{\lambda}$ $\overline{\nabla} \cdot \widehat{\partial} = \int_{F} \frac{1}{2} \int_{F} \overline{D} \cdot d\vec{S} = \Theta_{F}(v) = 0 \quad \text{III} \land D_{A}(v) = \Theta_{F}(v)$ S(V) (i) Ma: DENTRO DA ESFERA: È=0, 4TT ? On(n)=0 = D=0

(ii) a < n < b: $4\pi n^2 P_n(n) = \Theta \Rightarrow P_n(n) = \frac{\Theta}{4\pi n^2}$ $\exists P_{n} \in \frac{D_{n}}{\epsilon} = \frac{Q}{4\pi\epsilon} \int_{\epsilon}^{1} P_{n}(n) = D_{n}(n) - \epsilon_{0} E(n) = \left(1 - \frac{\epsilon_{0}}{\epsilon}\right) \frac{Q}{4\pi\epsilon}$

$$\begin{aligned} (\lambda i \lambda i) \wedge > b : D_{\lambda}(\lambda) = \frac{Q}{4\pi\lambda^{2}} , \quad F_{\lambda}(\lambda) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_{0}} \frac{1}{\lambda^{2}} \\ P_{\mu}(\lambda) = 0 \\ E \quad A \quad CARGA \quad L(GAOA ? ELA \quad ESTA' \quad NA \quad CASCA \quad DIELETRICA \\ S_{B} = -\nabla \cdot \vec{P} = -\frac{1}{\lambda^{2}} \frac{Q}{2\lambda} \left(\lambda^{2} P_{\lambda} \right) = -\frac{1}{\lambda^{2}} \frac{Q}{2\lambda} \left[\lambda^{2} \left(1 - \frac{\epsilon_{0}}{e} \right) \frac{Q}{4\pi\lambda^{2}} \right] = 0 \\ \overline{D}_{B} = \hat{m} \cdot \vec{P} \\ NA \quad SUPERFICIE \quad INTEENA \quad DA \quad CASCA : \hat{m} = -\hat{h} \\ \sigma_{B}(n=\alpha) = -\hat{n} \cdot \vec{P} \Big|_{\Lambda=\alpha} = -P_{\lambda}(\alpha) = -\left(1 - \frac{\epsilon_{0}}{e}\right) \frac{Q}{4\pi\lambda^{2}} \\ \overline{D}_{B}(n=\alpha) = -\left(\frac{\epsilon_{0} - \epsilon_{0}}{e}\right) \frac{Q}{4\pi\lambda^{2}} \\ NA \quad SUPERFICIE \quad EXTERNA \quad DA \quad CASCA : \hat{m} = \hat{h} \\ \overline{T}_{B}(n=b) = \hat{h} \cdot \vec{P} \Big|_{\Lambda=b} = \left(1 - \frac{\epsilon_{0}}{e}\right) \frac{Q}{4\pi\lambda^{2}} = \left(\frac{\epsilon_{0} - \epsilon_{0}}{e}\right) \frac{Q}{4\pi\lambda^{2}} \\ NOTEA \quad QUE \ (SE \ S>0 \) \quad \overline{T}_{B}(\alpha) < 0 \ , \overline{T}_{B}(b) > 0 \end{aligned}$$



R70

O CONDUTOR INDUZ CARGA DE SINAL CONTRA^GRID NA DUPERFICIE INTERNA DA CASCA. PELA NEUTRALIDADE DA CASCA DIELETRICA, SERA^G INDUZIDA CARGA DE MESMO SINAL QUE O NA SUPERFICIE EXTERNA

 $\mathcal{D}_{\mathcal{B}}(n=\sigma) = \int \mathcal{D}_{\mathcal{B}}(n=\sigma) dS = -\left(\frac{\varepsilon-\varepsilon_{\sigma}}{\varepsilon}\right) \int \frac{\varphi dS}{4\pi\sigma^{2}} = -\left(\frac{\varepsilon-\varepsilon_{\sigma}}{\varepsilon}\right) \varphi$

$$\Theta_{B}(n=b) = \int \sigma_{B}(n=b) ds = \left(\frac{\epsilon-\epsilon_{0}}{\epsilon}\right) \theta$$

$$\theta_{\mathcal{B}}(n=a) = -\vartheta_{\mathcal{B}}(n=b)$$

$$\theta_{\mathcal{F}}(n=a) = \vartheta_{\mathcal{F}} \cdot \vartheta_{\mathcal{B}}(n=a) = \vartheta_{\mathcal{F}} - \left(\frac{\varepsilon - \varepsilon_{0}}{\varepsilon}\right) \vartheta = \left[1 - \left(\frac{\varepsilon - \varepsilon_{0}}{\varepsilon}\right)\right] \vartheta = \frac{\varepsilon_{0}}{\varepsilon} \, \vartheta < \vartheta$$





Exemplo 4.6

Capacitor de placas paralelas (área A, separação d), com um dielétrico no meio (constante dielétrica \mathcal{E}_{r}) $\mathcal{E}_{\sim} = \frac{6}{60} = 6 = 6 = 6$ \$ D. AS = PF(V) GAUSSIANA AD LADD 8(17 NA TAMPA DENTRO DO CONDUTOR: 官=0,7=0,7=0 NO DIELETRICO, DEO: A D = Dr(U) = J S ONDE S E A AREA DA TAMPA DA CAIXINHA $D = O_{P} = \frac{\theta}{\Lambda}$ PE = D = B

DIFERENÇA DE POTENCIAL: |AV=-JE.de= 0 d

$$\Rightarrow C = \frac{Q}{|DN|} = \frac{GA}{d} = 6A \left(\frac{GA}{d}\right)$$

$$C_{0}: CAPACITÂNCIA NO$$

$$VA'CUO$$

$$= C = G_{A}C_{0} > C_{0}$$

Problemas de valor de contorno com dielétricos



Problemas de valor de contorno com dielétricos





Equação de Poisson em meios lineares NUM MEIO LINEAR: $\vec{D} = \vec{E} = \vec{D} \cdot \vec{E} = \frac{S_{F}}{C}$ E $\nabla \times \widehat{E} = O : A \longrightarrow \widehat{E} = -\overline{\nabla} \vee$ V=-SE EM CADA MEID LINEAR SE HOUVER DIVERSOS MELOS E, E.

MAS E PRECISO "CASAR" AS SOLUÇÕES VIIVZI... NAS INTERFACES ENTRE OS MEIOS, USANDO AS CONDIÇÕES CONTORNO DISCUTIDAS.

Exemplo 4.7: esfera dielétrica num campo uniforme

 $\begin{array}{c|c} & & \\ \uparrow & & \\ \hline & & \\ \end{array} \end{array} \quad V(r,\theta) = \sum_{l=0}^{\infty} \left(A_l r^l + \frac{B_l}{r^{l+1}} \right) P_l(\cos\theta).$ CAMPO EXTERNO : E = E 2 CONDIÇÕES DE CONTOKNO! $(i) \vee (n=R^{-}, 0) = \vee (n=R^{+}, 0) \quad \forall \quad \Theta$ $(ii) V(r \rightarrow \infty, \sigma) = -E_{\sigma} z = -E_{\sigma} r \cos \theta \quad \forall \theta$ (iii) D_(n=R+)= D_(n=R) JA' QUE 0=0 $E E_n(n=R^+) = E_0 E_n(n=R^+)$ $\vec{E} = -\vec{\nabla} V = D E_n = -\vec{\Phi} V$ $= \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \right\} \right\} \right\}}{2} \right\} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \right\} \right\} \right\}}{2} \right\} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \right\} \right\} \right\}}{2} \right\} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \right\} \right\} \right\}}{2} \right\} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \right\} \right\}}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \right\} \right\} \right\}}{2} \right\} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \right\} \right\} \right\}}{2} \left\{ \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2}$

in)
$$E_{\mu}(n=R_{1}^{*}\Theta) = E_{\mu}(n=R_{1}^{*}\Theta) \neq \Theta$$

 $\frac{\partial V}{\partial \Theta}(n=R_{1}^{*}\Theta) = \frac{\partial V}{\partial \Theta}(n=R_{1}^{*}\Theta) \neq \Theta$
 $\mu < R : V_{\Omega}(n_{1}^{*}\Theta) = \frac{2}{2} (A_{2}^{*}n^{2} + \frac{B_{2}^{*}}{A^{(2n+1)}})P_{2}^{*}(\omega, \Theta)$
 $\mu > R : V_{\Omega}(n_{1}^{*}\Theta) = \frac{2}{2} (A_{2}^{*}n^{2} + \frac{B_{2}^{*}}{A^{(2n+1)}})P_{2}^{*}(\omega, \Theta)$
DENTRO DA ESFERA, O POTENCIAL VD NÃO PODE
PINERCIR DUANDO APO P $B_{2} = 0$
FORA DA ESFERA, PELA CONDIÇÃO (*i*)
 $V_{\Omega}(n \to \infty, \Theta) \to -E_{O} \land CO_{2} \Theta \Rightarrow A_{0}^{*} = 0$
 $V_{\Omega}(n \to \infty_{1}^{*}\Theta) = A_{0}^{*} + A_{1}^{*} \land CO_{1}\Theta + \sum_{n=2}^{\infty} A_{2}^{*} R_{n}^{*}(\omega, \Theta) = A_{2}^{*} = A_{2}^{*} = \dots = 0$
 $\Lambda > R : V_{\Omega}(n, \Theta) = -E_{O} \land CO_{2}\Theta + \sum_{n=0}^{\infty} \frac{B_{n}^{*}}{A^{*}(n+1)} P_{n}^{*}(\omega, \Theta)$

$$CONDIÇÃO (ii):
V_{0}(n=R_{1}B) = \sum_{l=0}^{\infty} A_{2}R^{2}P_{2}(OPB) = V_{F}(R_{1}B)$$

$$= -E_{0}R COPO + \sum_{l=0}^{\infty} \frac{B_{2}^{i}}{R^{(l+1)}}P_{2}(OPB)$$

$$\int l=0: A_{0} = \frac{B_{0}^{i}}{R}$$

$$J=1: A_{1}R = -E_{0}R + \frac{B_{1}^{i}}{R^{2}} \Rightarrow \left[A_{1} = -E_{0} + \frac{B_{1}^{i}}{R^{3}}\right] (1)$$

$$Q = 1: A_{2}R^{2} = \frac{B_{2}^{i}}{R^{(l+1)}} (3)$$

$$CONDIÇÃO (III)
$$\frac{E}{E_{0}} \frac{\partial V}{\partial r} \Big|_{r \in R^{-}} = \frac{\partial V}{\partial r} \Big|_{r \in R^{+}}$$

$$\frac{\partial V_{0}}{\partial r} = \frac{2}{R_{-1}} (A_{0}r)^{(2-1)} P_{0}(0,0)$$

$$\frac{\partial V_{F}}{\partial r} = -E_{0}(0,0) - \frac{2}{R_{-0}} (2+1) \frac{B_{0}}{R} P_{0}(0,0)$$

$$= \frac{E}{E_{0}} \Big[\frac{2}{R_{-1}} Q A_{0} R^{(2-1)} P_{0}(0,0) \Big] = -E_{0}(0,0) - \frac{2}{R_{-0}} (2+1) \frac{B_{0}}{R} P_{0}(0,0)$$

$$R_{-0} : 0 = -\frac{B_{0}}{R^{2}} \Rightarrow \Big[\frac{B_{0}}{R_{-0}} \Big] \Rightarrow \Big[\frac{A_{0}}{R_{-0}} \Big] \qquad \forall 0$$

$$R_{-1} : \frac{E}{E_{0}} A_{1} = -E_{0} - 2\frac{B_{1}}{R^{2}} = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{E_{k}}{R^{2}} \Big[\frac{2}{R_{-1}} \Big] (2)$$

$$Q = 2 : \frac{E}{E_{0}} Q A_{0} R^{(2-1)} = -(2+1)\frac{B_{0}}{R^{2}} \Big] (4)$$$$



PARA LZ: AZ=BZ=0 (MOSTRE JOCÉ MESMO)

FINALMENTE

 $\begin{cases} V_{p}(n,g) = -\frac{3E_{o}}{6/6_{o}+2} \wedge cor\theta \\ V_{F}(n,g) = -E_{o} \wedge cor\theta + \left(\frac{6/6_{o}-1}{6/6_{o}+2}\right) \frac{E_{o}R}{R^{2}} cor\theta \\ \frac{6/6_{o}+2}{R^{2}} \end{pmatrix} \end{cases}$