

### 3. LEGI DE STARE ALE CÂMPULUI ELECTRIC. ECUAȚII

La § 1.5 s-a făcut o prezentare generală asupra legilor și teoremelor stabilite în cadrul teoriei macroscopice clasice asupra electromagnetismului. În cele ce urmează prezentăm trei legi de stare ale câmpului și corpurilor în care intervin exclusiv mărimi fizice de natură electrică. Relațiile ce exprimă legi și/sau teoreme formează ecuațiile sistemului fizic considerat. Acestea constituie obiectivele prezentului capitol.

#### 3.1. Legea polarizației electrice temporare

Această lege exprimă relația de legătură dintre polarizația electrică temporară  $\bar{P}_t$  și intensitatea câmpului electric dintr-un punct ce aparține unui mediu dielectric. Relația prin care se exprimă această lege este.

$$\bar{P}_t = \epsilon_0 c_e \bar{E} , \quad (3.1)$$

Enunțul legii este următorul::

*Polarizația electrică temporară dintr-un punct al unui mediu dielectric izotrop și liniar este proporțională cu intensitatea câmpului electric din același punct, factorul de proporționalitate fiind produsul dintre permitivitatea  $\epsilon_0$  a vidului și susceptivitatea electrică  $\chi_e$  a mediului - o constantă de material adimensională, pozitivă.*

Deci, legea polarizației electrice temporare este o *lege de material*.

Din relația (3.1) ce exprimă legea menționată, rezultă că în mediile dielectrice izotrope vectorii  $\bar{E}$  și  $\bar{P}_t$  sunt coliniari.

Dacă mediul dielectric este fără polarizare electrică permanentă, atunci  $\bar{P}_p = 0$  și  $\bar{P}_t = \bar{P}$  (v. rel. 2.78), iar legea se scrie astfel:

$$\bar{P} = \epsilon_0 c_e \bar{E} . \quad (3.2)$$

În situația că mediul prezintă și polarizare electrică permanentă, atunci

$$\bar{P} = \epsilon_0 c_e \bar{E} + \bar{P}_p . \quad (3.3)$$

La mediile dielectrice *neliniare* susceptivitatea electrică într-un punct depinde de valoarea intensității câmpului electric în acel punct,  $\chi_e(E)$ .

În cazul mediilor dielectrice *anizotrope*, cum este, de exemplu, mediul unui cristal, susceptivitatea electrică este un *tensor simetric de ordinul doi*, notat  $\bar{\chi}_e$ , în care caz legea polarizației electrice temporare se scrie în forma de produs contractat între tensorul  $\epsilon_0 \bar{\chi}_e$  și vectorul  $\bar{E}$ :

$$\bar{P}_t = \epsilon_0 \bar{\chi}_e \cdot \bar{E} \quad (3.4)$$

În această situație, vectorii  $\vec{E}$  și  $\vec{P}_i$  nu sunt coliniari. Există totuși la mediile anizotrope trei direcții reciproc ortogonale, 1, 2 și 3, denumite *direcțiile (axele) principale*, în lungul cărora cei doi vectori sunt coliniari, astfel că:

$$\vec{P}_{i1} = \epsilon_0 \chi_{e1} \vec{E}_1, \quad \vec{P}_{i2} = \epsilon_0 \chi_{e2} \vec{E}_2, \quad \vec{P}_{i3} = \epsilon_0 \chi_{e3} \vec{E}_3, \quad (3.5)$$

unde  $\chi_{e1}$ ,  $\chi_{e2}$  și  $\chi_{e3}$  sunt susceptivitățile electrice corespunzătoare celor trei direcții

### 3.2. Legea legăturii dintre $\vec{D}$ , $\vec{E}$ și $\vec{P}$ .

Între mărimile vectoriale de stare locală  $\vec{D}$ ,  $\vec{E}$  și  $\vec{P}$  s-a stabilit o relație de legătură, cu caracter de lege, în forma:

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}. \quad (3.6)$$

Aceasta este o *lege de stare generală*, fiind valabilă în orice punct, la orice moment și în orice regim al câmpului electromagnetic.

În vid, în aer și în medii conductoare nu apare fenomenul de polarizare electrică, sau este neglijabil, deci  $\vec{P} = 0$  și legea legăturii se exprimă prin relația:

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E}. \quad (3.7)$$

În mediile dielectrice izotrope vectorii  $\vec{D}$ ,  $\vec{E}$  și  $\vec{P}$  sunt coliniari (Fig. 3.1, a), iar în mediile anizotrope nu sunt coliniari (Fig. 3.1, b).

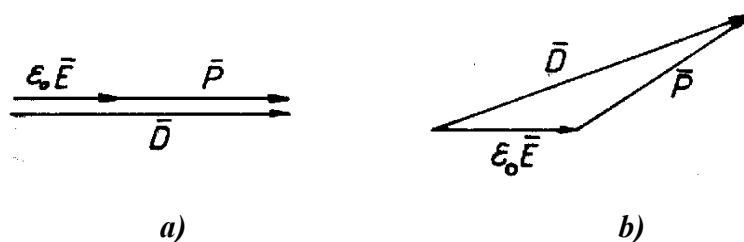


Fig. 3.1. Pozițiile vectorilor  $\vec{D}$ ,  $\vec{E}$  și  $\vec{P}$  în medii izotrope (a), respectiv în medii anizotrope (b).

Referindu-ne la mediile *izotrope, liniare și fără polarizare electrică permanentă*, avem  $\vec{P}_p = 0$  și  $\vec{P}_i = \vec{P} = \epsilon_0 \chi_e \vec{E}$ , iar relația ce exprimă legea se scrie astfel:

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \epsilon_0 \chi_e \vec{E} = \epsilon_0 (1 + \chi_e) \vec{E},$$

$$\text{sau} \quad \vec{D} = \epsilon \vec{E}, \quad (3.8)$$

în care 
$$1 + \chi_e = \epsilon_r \quad (3.9)$$

este *permitivitatea electrică relativă* și  $\epsilon = \epsilon_0 \epsilon_r$  este *permitivitatea electrică absolută a mediului*.

Din relațiile (3.6) și (3.8) se obține:

$$\bar{P} = (\epsilon - \epsilon_0) \bar{E} = \epsilon_0 (\epsilon_r - 1) \bar{E} . \quad (3.10)$$

Dacă mediul dielectric izotrop este polarizat electric, atât temporar cât și permanent, atunci legea legăturii devine:

$$\bar{D} = \epsilon \bar{E} + \bar{P}_p . \quad (3.11)$$

La *mediile neliniare* permitivitatea electrică relativă depinde de valoarea intensității câmpului electric în punctul considerat,  $\epsilon_r(E)$ .

În cazul *mediilor anizotrope*, permitivitatea electrică relativă este un *tensor simetric de ordinul al doilea*, notat  $\bar{\epsilon}_r$ , iar legea legăturii se exprimă prin produsul contractat dintre tensorul  $\epsilon_0 \bar{\epsilon}_r$  și vectorul  $\bar{E}$ :

$$\bar{D} = \epsilon_0 \bar{\epsilon}_r \times \bar{E} . \quad (3.12)$$

Având în vedere forma relației (3.9), se poate scrie:

$$\bar{\epsilon}_r = \bar{1} + \bar{c}_e , \quad (3.13)$$

în care  $\bar{1}$  este tensorul unitar de ordinul al doilea.

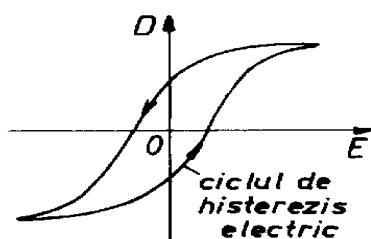


Fig. 3.2. Fenomenul de histerezis electric.

**Observație.** La mediile feroelectrice (neliniare) situate într-un câmp electric alternativ se manifestă fenomenul denumit *histerezis electric*, care constă în rămânerea în urmă a variațiilor valorilor lui D în raport cu variațiile valorilor lui E (Fig. 3.2).

### 3.3. Legea fluxului electric

Legea fluxului electric este o *lege de stare, generală* din cadrul teoriei clasice (Maxwell - Hertz) asupra electromagnetismului. Se exprimă în formele integrală și diferențială (locală).

**a. Forma integrală** a legii se referă la fluxul electric printr-o suprafață închisă  $S$ , situată în câmpul electric (Fig. 3.3), având următorul enunț:

Fluxul electric prin orice suprafață închisă  $\Sigma$ , așezată în câmpul electromagnetic, având orice formă și orice poziție, în oricare moment este egal cu suma algebrică a sarcinilor electrice adevărate ce aparțin corpurilor din interiorul suprafeței:

$$\oint_{\Sigma} \bar{D} d\bar{s} = Q, \quad (3.14)$$

unde  $Q = \sum_k Q_k$ .

Sarcinile electrice din exteriorul suprafeței închise nu modifică fluxul electric prin suprafața  $S$ . Dacă  $Q = 0$ , atunci legea devine:

$$\int_{\Sigma} \bar{D} d\bar{s} = 0. \quad (3.15)$$

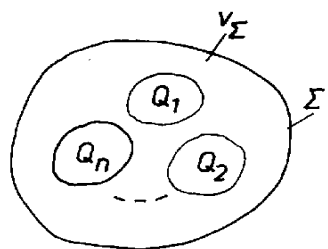


Fig. 3.3. Schiță explicativă pentru legea fluxului electric.

**b. Forma diferențială (locală)** a legii fluxului electric se poate obține din forma integrală (3.14). În acest sens, admitem că volumul  $v_{\Sigma}$  delimitat de  $\Sigma$  este un domeniu de continuitate pentru câmpul de vectori  $\bar{D}$ , deci că nu există suprafețe, linii sau puncte unde s-ar găsi sarcini electrice adevărate, care ar cauza discontinuități pentru  $\bar{D}$ . Într-un astfel de domeniu pot exista numai sarcini electrice volumetrice cu densitatea  $\rho_v$ , încât

$$Q = \oint_{v_{\Sigma}} r_v dv. \quad (3.16)$$

În aceste condiții se poate realiza transformarea de integrală de tip Gauss-Ostrogradski::

$$\int_{\Sigma} \bar{D} d\bar{s} = \int_{v_{\Sigma}} \text{div} \bar{D} dv. \quad (3.17)$$

Inlocuind relațiile (3.16) și (3.17) în (3.14) și renunțând la operația de integrare, rezultă forma diferențială (locală) a legii:

$$\text{div} \bar{D} = r_v, \quad (3.18)$$

cu următorul enunț:

Divergența volumetrică a vectorului câmp  $\bar{D}$ , calculată în oricare punct al unui domeniu de continuitate, este egală cu densitatea volumetrică a sarcinii electrice adevărate din acel punct.

Dacă în domeniul de volum  $v_s$ , există suprafețe încărcate cu sarcini electrice de densitate  $\rho_s$  (Fig. 3.4), în puncte ale unei astfel de suprafețe  $div \bar{D} = \infty$  și, în consecință, se operează cu divergența superficială: (v. § A3.3.2)

$$div_s \bar{D} = r_s . \tag{3.19}$$

Considerând că  $\bar{D}_1$  și  $\bar{D}_2$  sunt inducțiile electrice în puncte foarte apropiate, situate de o parte și de alta a suprafeței  $S_{12}$  (Fig. 3.4), atunci:

$$div_s \bar{D} = \bar{n}_{12} \times (\bar{D}_2 - \bar{D}_1) = - D_{1n} + D_{2n} , \tag{3.20}$$

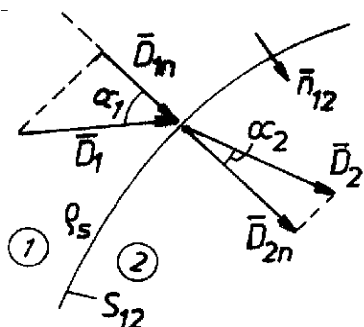


Fig. 3.4. Suprafață încărcată cu sarcini electrice adevărate.

unde  $\bar{n}_{12}$  este versorul normal la suprafață, iar  $D_{1n} = \bar{n}_{12} \cdot \bar{D}_1$  și  $D_{2n} = \bar{n}_{12} \cdot \bar{D}_2$  sunt valorile componentelor normale la aceeași suprafață ale inducției electrice.

Rezultă:

$$D_{2n} - D_{1n} = r_s , \tag{3.21}$$

sau

$$\epsilon_1 \left( \frac{\partial V}{\partial n} \right)_1 - \epsilon_2 \left( \frac{\partial V}{\partial n} \right)_2 = \rho_s , \tag{3.22}$$

unde  $\frac{\partial V}{\partial n} = E_n$  și  $D_n = e E_n$ .

Așadar, pentru  $\rho_s \neq 0$ , componentele inducției electrice, normale la suprafața  $S_{12}$ , sunt discontinue,  $D_{1n} \neq D_{2n}$  (nu se conservă), iar pentru  $\rho_s = 0$  aceste componente sunt continue,  $D_{1n} = D_{2n}$  (se conservă).

#### 4. Teorema lui Gauss

a. **Forma integrală** a teoremei lui Gauss se referă la fluxul vectorului intensității câmpului electric  $\bar{E}$  printr-o suprafață închisă  $\Sigma$ :

$$\Psi_E = \int_{\Sigma} \bar{E} \cdot d\bar{s} \tag{3.23}$$

și se deduce din legea fluxului electric în forma integrală (rel. 3.14) și din legea legăturii (rel.3.6). Se obține:

$$\oint_S (\mathbf{e}_0 \bar{E} + \bar{P}) d\bar{s} = Q .$$

Având în vedere și relația (2.81), rezultă:

$$\oint_S \bar{E} d\bar{s} = \frac{1}{\mathbf{e}_0} (Q + Q\epsilon) , \quad (3.24)$$

adică:

*Fluxul vectorului intensității câmpului electric  $\bar{E}$ , calculat pe o suprafață închisă  $\Sigma$ , situată în câmpul electromagnetic în orice poziție, la orice moment este proporțional cu suma algebrică a sarcinilor electrice adevărate și de polarizare ce aparțin corpurilor din interiorul suprafeței, factorul de proporționalitate fiind  $1/\mathbf{e}_0$ .*

**b. Forma diferențială** (locală) a teoremei lui Gauss se obține din forma integrală (3.24), în care se face înlocuirea

$$Q + Q' = \int_{V_\Sigma} (\rho_v + \rho'_v) dv \quad (3.25)$$

și, în condițiuni de continuitate, efectuând transformarea de integrale G-O. rezultă:

$$\text{div} \bar{E} = \frac{\mathbf{r}_v + \mathbf{r}'_v}{\mathbf{e}_0} . \quad (3.26)$$

În puncte ale unei suprafețe de discontinuitate, încărcată cu sarcini electrice adevărate, având densitatea  $\rho_s$ , și cu sarcini electrice de polarizare, având densitatea  $\rho'_s$ , teorema lui Gauss se scrie astfel:

$$\text{div}_s \bar{E} = \frac{\mathbf{r}_s + \mathbf{r}'_s}{\mathbf{e}_0} . \quad (3.27)$$

**Aplicația 3.1.** *Un mediu dielectric izotrop, liniar și fără polarizare electrică permanentă, având permitivitatea relativă  $\epsilon_r = ct.$ , este încărcat în volum cu sarcini electrice adevărate, cu densitatea  $\rho_v$ . Câmpul electric din mediu determină polarizarea temporară a lui și apar sarcini electrice de polarizare cu densitatea  $\rho'_v$ . Să se stabilească legătura dintre  $\rho_v$  și  $\rho'_v$ .*

**Rezolvare.** *Se folosesc formele diferențiale ale legii fluxului electric (rel.3.18) și teoremei lui Gauss (rel.3.26), precum și relația  $\bar{D} = \mathbf{e}_0 \mathbf{e}_r \bar{E}$ . Rezultă:*

$$\mathbf{e}_r = \frac{\mathbf{r}_v}{\mathbf{r}_v + \mathbf{r}'_v} = 1 + \mathbf{c}_e \quad (3.28)$$

de unde se obține

$$\mathbf{r}'_v = - \frac{\mathbf{r}_v}{1 + 1/\mathbf{c}_e} , \quad (3.29)$$

În care  $\chi_e$  este susceptivitatea electrică a mediului dielectric.

Deci, sarcinile  $\rho'_v$  și  $\rho_v$  au semne opuse. Pentru  $\mathbf{c}_e = 0$  rezultă  $\rho'_v = 0$ .

**Aplicația 3.2.** Se consideră un corp metalic încărcat cu sarcini electrice superficiale cu densitatea  $\rho_s$ , înconjurat de un mediu dielectric omogen, izotrop și fără polarizare electrică permanentă, având permitivitatea electrică  $\varepsilon = \varepsilon_0 \varepsilon_r$ . La suprafața dielectricului în contact cu metalul apar sarcini electrice de polarizare cu densitatea  $\rho'_s$ . Să se stabilească legătura dintre densitățile sarcinilor  $\rho_s$  și  $\rho'_s$ .

**Rezolvare.** Recurgem la același raționament ca la aplicația 3.1, cu mențiunea că în metal  $\bar{E}_{metal} = 0$  și  $e_{metal} = e_0$ .

Se obțin relațiile:

$$\operatorname{div}_s \bar{D} = e \operatorname{div}_s \bar{E}, \text{ adică } r_s = e \frac{r_s + r'_s}{e_0}, \text{ din care rezultă}$$

$$: \quad \frac{r_s}{e} = \frac{r_s + r'_s}{e_0} \quad (3.30)$$

$$\text{respectiv} \quad \rho'_s = \frac{\rho_s}{1 + \frac{1}{\chi_e}}. \quad (3.31)$$

**Precizare.** Relații de forma (3.29) și (3.31) nu pot fi stabilite la suprafața de separație dintre doi dielectrics.

**Aplicația 3.3.** Un corp dielectric izotrop, fără polarizare electrică permanentă și neîncărcat cu sarcini electrice adevărate ( $r_v = 0$ ) este situat într-un câmp electric. Să se stabilească în ce situații apar în volumul corpului sarcini electrice de polarizare.

**Rezolvare.** Se folosesc relațiile (3.8), (3.18) și (3.26), astfel că:

$$0 = \bar{E} \operatorname{grad} e + e \operatorname{div} \bar{E}, \quad r'_v = e_0 \operatorname{div} \bar{E}.$$

Se disting următoarele situații:

1. Dielectricul este omogen și liniar:  $\operatorname{grad} \varepsilon = 0$ ,  $\operatorname{div} \bar{E} = 0$  și  $\rho'_v = 0$  atât în câmp uniform cât și neuniform.

2. Dielectricul este neomogen și liniar:  $\operatorname{grad} \varepsilon \neq 0$ ,  $\operatorname{div} \bar{E} \neq 0$  și  $\rho'_v \neq 0$  atât în câmp uniform cât și neuniform.

3. Dielectricul este omogen și neliniar,  $e(E)$ :  $\operatorname{grad} \varepsilon = \frac{\partial \varepsilon}{\partial E} \operatorname{grad} E$  este egal cu zero în câmp uniform ( $E = ct$ ) și este diferit de zero în câmp neuniform. Deci  $\rho'_v \neq 0$  numai în câmp neuniform.

**Aplicația 3.4.** O sferă dielectrică de rază  $a$ , având  $\varepsilon_r = ct$ , este încărcată uniform cu sarcini electrice adevărate cu densitatea  $r_v$ . Sfera este înconjurată de o coajă metalică sferică de raze  $a$  și  $b$ , ( $a < b$ ) neîncărcată cu sarcini electrice. În exterior este vid (sau aer). Se cer:

a.  $\bar{E}$ ,  $\bar{D}$  și  $\bar{P}$  în puncte din cele trei zone (1-sfera dielectrică, 2-coaja metalică, 3-aer) și potențialul electric al cojii metalice.

b. Densitățile sarcinilor de polarizare pentru sfera dielectrică.

c. Să se verifice legea fluxului electric în puncte din zonele 1 și 3.

**Rezolvare: a.** Câmpul prezintă simetrie sferică. Intrucât în teorema lui Gauss intervin și sarcinile electrice de polarizare (necunoscute), se calculează mai întâi  $D$  cu legea fluxului electric.

Zona 1. Se consideră suprafața sferică  $\Sigma_1$  de rază  $r \in [0, a]$  pentru care

$$\oint_{\Sigma_1} \bar{D}_1 d\bar{s} = \oint_{V_{\Sigma_1}} r_v dv$$

Vectorii  $\bar{D}_1$  și  $d\bar{s}$  sunt coliniari și  $D_1 = ct. |_{P \in \Sigma_1}$ . Rezultă:

$$D_1 4\pi r^2 = r_v \frac{4\pi r^3}{3}, \quad \bar{D}_1 = \frac{r_v}{3} \bar{r}$$

$$\bar{E}_1 = \frac{\bar{D}_1}{\epsilon_0 \epsilon_r} = \frac{r_v}{3\epsilon} \bar{r}, \quad \bar{P}_1 = \epsilon_0 (\epsilon_r - 1) \bar{E}_1 = (\epsilon - \epsilon_0) \frac{r_v}{3\epsilon} \bar{r}.$$

Zona 2 fiind ocupată de metal se obțin  $\bar{E}_2 = 0$ ,  $\bar{D}_2 = 0$  și  $\bar{P}_2 = 0$ .

Deoarece  $\oint_{\Sigma_2} \bar{D}_2 d\bar{s} = 0$ , înseamnă că pe suprafața interioară a cojii metalice se separă sarcina

$$Q_{sa} = - r_v \frac{4\pi a^3}{3}, \quad r_{sa} = - \frac{r_v}{3} a, \quad \text{iar pe cea exterioară } Q_{sb} = - Q_{sa}, \quad \rho_{sb} = \frac{\rho_v a^3}{3b^2}.$$

In zona 3,  $r \in [b, \infty]$  și

$$\oint_{\Sigma_3} \bar{D}_3 d\bar{s} = r_v \frac{4\pi a^3}{3}, \quad D_3 4\pi r^2 = r_v \frac{4\pi a^3}{3}, \quad \bar{D}_3 = \frac{r_v a^3}{3} \times \frac{\bar{r}}{r^3},$$

$$\bar{E}_3 = \frac{\bar{D}_3}{\epsilon_0}, \quad \bar{P}_3 = 0.$$

Potențialul cojii metalice se calculează cu o relație de forma (2.20, b), în care:  $V_0 = V_\infty = 0$ .

Se obține:

$$V_2 = \oint_b^r \bar{E}_3 d\bar{l} = \oint_b^r \frac{r_v a^3}{3\epsilon_0} \times \frac{dr}{r^2} = \frac{r_v a^3}{3\epsilon_0 b}.$$

**b.** Calculul densităților sarcinilor de polarizare se face cu relațiile (2.84), respectiv (2.85), adică:

$$r'_v = - \operatorname{div} \bar{P}_1 = - (\epsilon - \epsilon_0) \frac{r_v}{3\epsilon} \tilde{\nabla} \bar{r} = \frac{1 - \epsilon_r}{\epsilon_r} r_v$$

$$r'_v = |P_{1n} - P_{2n}|_{r=a} = (\epsilon - \epsilon_0) \frac{r_v}{3\epsilon} a = \frac{\epsilon_r - 1}{\epsilon_r} \times \frac{r_v}{3} a.$$

Sarcinile totale de polarizare sunt

$$Q'_c = \frac{1 - \epsilon_r}{\epsilon_r} \times \frac{4\pi a^3}{3} r_v, \quad Q'_s = \frac{\epsilon_r - 1}{\epsilon_r} \times \frac{4\pi a^3}{3} r'_s.$$

Se observă că  $Q'_c + Q'_s = 0$ .

**c.** Se calculează  $\operatorname{div} \bar{D}_1$  și  $\operatorname{div} \bar{D}_3$ , unde  $\bar{D}_1$  și  $\bar{D}_3$  au valorile calculate mai sus.

### 3.5. Ecuațiile câmpului electric



În general, ecuațiile unui vector câmp derivă din legile / teoremele specifice câmpului, fiind cele care conduc la determinarea univocă a vectorului în toate punctele domeniului considerat. Dacă în domeniul de studiu al câmpului există suprafețe, linii și / sau puncte de discontinuitate (singularități), acestea trebuie excluse, prin considerarea lor în afara domeniului.

Menționăm aici cele specificate la Anexa A4 referitoare la clasificarea câmpurilor și anume: Un câmp vectorial este de natură *potențială* dacă în toate punctele lui rotorul vectorului ce îl caracterizează este nul (câmp *nerotațional*). Câmpul este de natură *solenoidală (rotațională)* dacă în toate punctele lui divergența vectorului ce îl caracterizează este nulă. În cazul general, câmpul vectorial poate avea atât o componentă potențială, cât și o componentă solenoidală.

### 3.5.1. Teorema de unicitate a soluției ecuațiilor unui câmp vectorial.

Ne referim aici la unicitatea soluției ecuațiilor unui câmp vectorial în regim staționar, caracterizat în fiecare punct prin vectorul  $\vec{F}$ . Mediul în care are loc câmpul este liniar și izotrop. Într-un caz particular, acest câmp poate fi câmpul electric, caracterizat în fiecare punct al domeniului prin vectorul  $\vec{E}$ , respectiv prin vectorul  $\vec{D}$ . Enunțul teoremei este:

*Vectorul  $\vec{F}$  ce caracterizează un câmp staționar dintr-un mediu liniar și izotrop este univoc determinat în domeniul de volum  $v_\Sigma$ , mărginit de suprafața închisă  $\Sigma$  (suprafața de frontieră), dacă se cunosc, în fiecare punct al domeniului:*

$$\text{- divergența volumetrică: } \operatorname{div} \vec{F} = f(\vec{r});$$

$$\text{- rotorul volumetric: } \operatorname{rot} \vec{F} = g(\vec{r}),$$

*iar în punctele suprafeței de frontieră  $\Sigma$  sunt prescrise:*

$$\text{- fie componentele normale } F_n,$$

$$\text{- fie componentele tangențiale } F_t.$$

S-a notat cu  $\vec{r}$  vectorul de poziție al punctului, iar funcțiile  $f(\vec{r})$  și  $g(\vec{r})$  sunt considerate ca fiind continue.

*Demonstrația teoremei o facem numai pentru cazul când în toate punctele frontierei  $\Sigma$  sunt prescrise valorile componentelor normale  $F_n$ .*

Prin absurd, fie  $\vec{F}'$  și  $\vec{F}''$  două soluții distincte ale problemei, care satisfac, fiecare, ecuațiile din domeniu și condiția pe frontieră. Vectorul câmp diferență  $\vec{F}_D = \vec{F}' - \vec{F}''$  va satisface următoarele condițiuni:

$$\operatorname{div} \vec{F}_D = 0, \quad \operatorname{rot} \vec{F}_D = 0 \quad \text{și} \quad F_{Dn} = 0. \quad (3.32)$$

Deoarece  $\operatorname{rot} \vec{F}_D = 0$ , înseamnă că  $\vec{F}_D$  derivă dintr-un potențial scalar  $\varphi$ ,  $\vec{F}_D = -\nabla\varphi$ , care satisface ecuația Laplace  $\nabla^2\varphi = 0$ , iar în punctele frontierei  $\Sigma$   $F_{Dn} = 0$ , adică  $\frac{\partial\varphi}{\partial n} = 0$ . În aceste condițiuni, recurgând la formula întâia a lui Green

pentru funcții scalare (rel. A3.11), se obține  $\oint (\nabla \cdot \mathbf{J})^2 dv = 0$ , adică  $\nabla \phi = 0$  și  $\bar{F}_D = 0$ .

Deci  $\bar{F}' = \bar{F}''$ , ceea ce însemnează soluție unică a ecuațiilor câmpului de vectori  $\bar{F}$ .

### 3.5.2. Ecuațiile câmpului electrostatic

Ne referim la câmpul electrostatic dintr-un mediu liniar, izotrop și fără polarizare electrică permanentă, pentru care redăm ecuațiile care conduc la o soluție unică. Domeniul de existență al câmpului se consideră extins la infinit, unde câmpul este nul.

Ecuațiile intensității câmpului electrostatic  $\bar{E}$ . Acestea sunt cele corespunzătoare formelor diferențiale (locale) ale legilor/teoremelor, valabile în câmpul electrostatic, adică:

$$\operatorname{div} \bar{E} = \frac{\mathbf{r}_v + \mathbf{r}'_v}{\epsilon_0}, \quad \operatorname{rot} \bar{E} = 0, \quad \bar{E}_{n\infty} = 0. \quad (3.33)$$

Prima dintre aceste ecuații reprezintă forma diferențială a teoremei lui Gauss (rel.3.26), cea de adoua ecuație reprezintă forma diferențială a legii inducției electromagnetice, particularizată pentru câmpul electrostatic (teorema potențialului electrostatic) (rel. 2.23), iar a treia ecuație evidențiază că la infinit câmpul este nul.

Dacă în volumul  $v_z$  al domeniului există singularități în punctele unor suprafețe de limită (de separație dintre medii diferite), în punctele unor curbe sau în puncte propriu zise, atunci, la ecuațiile (3.33) se adaugă ecuațiile condițiilor de limită

$$\operatorname{div}_s \bar{E} = \frac{\mathbf{r}_s + \mathbf{r}'_s}{\epsilon_0}, \quad \operatorname{div}_l \bar{E} = \frac{\mathbf{r}_l}{\epsilon_0}, \quad \operatorname{div}_p \bar{E} = \frac{Q_p}{\epsilon_0}; \quad \operatorname{rot}_s \bar{E} = 0. \quad (3.34)$$

Aceste ecuații sunt folosite la excluderea singularităților din domeniul în care se studiază câmpul (§ 3.6.3).

Întrucât divergența vectorului  $\bar{E}$  este nulă în toate punctele câmpului electrostatic, acest câmp este de natură eminentă potențială. Ca urmare, vectorul intensității acestui câmp derivă din funcția scalară de spațiu  $V$ , numită *potențialul electrostatic*, prin relația  $\bar{E} = - \operatorname{grad} V$ .

Grupurile de ecuații (3.33) și (3.34) constituie condițiile de existență ale vectorului intensității câmpului electrostatic  $\bar{E}$  din domeniul considerat.

Ecuațiile inducției electrice  $\bar{D}$  sunt:

$$\operatorname{div} \bar{D} = \mathbf{r}_v, \quad \operatorname{rot} \bar{D} = 0, \quad \bar{D}_{n\infty} = 0. \quad (3.35)$$

Prima dintre aceste ecuații reprezintă forma diferențială (locală) a legii fluxului electric, cea de a doua este o inegalitate deoarece în mediul neomogen luat în considerare  $\epsilon \neq ct.$ , și  $\operatorname{rot} \bar{D} = \operatorname{rot}(\epsilon \bar{E}) = \operatorname{grad} \epsilon \cdot \bar{E} + \epsilon \operatorname{rot} \bar{E} = \bar{E} \operatorname{grad} \epsilon \neq 0$ , unde s-a înlocuit  $\operatorname{rot} \bar{E} = 0$ . Deci, vectorul inducției electrice  $\bar{D}$  al câmpului electrostatic dintr-un

mediu neomogen are atât o componentă potențială, cât și o componentă solenoidală. Dacă mediul este omogen, atunci componenta solenoidală a lui  $\bar{D}$  este nulă.

Ecuatiile corespunzătoare condițiilor de limită pentru câmpul de vectori  $\bar{D}$  sunt:

$$\operatorname{div}_s \bar{D} = r_s, \quad \operatorname{div}_l \bar{D} = r_l, \quad \operatorname{div}_p \bar{D} = Q_p; \quad \operatorname{rot}_s \bar{D} = 0. \quad (3.36)$$

În cazul suprafețelor corpurilor nepolarizate electric, situate într-un mediu, nepolarizabil, corpurile fiind încărcate numai cu sarcini volumetrice, ecuațiile sunt

$$\operatorname{div}_s \bar{E} = 0, \quad \operatorname{rot}_s \bar{E} = 0; \quad (3.37, a)$$

$$\operatorname{div}_s \bar{D} = 0, \quad \operatorname{rot}_s \bar{D} = 0. \quad (3.37, b)$$

Însemnează că suprafețele respective nu constituie discontinuități pentru componentele normale și / sau tangente ale lui  $\bar{E}$ , respectiv ale lui  $\bar{D}$ .

**Aplicația 3.5.** Să se scrie ecuațiile câmpului electrostatic neuniform, existent într-un mediu dielectric omogen, dar neliniar, cu permitivitatea  $\epsilon(E)$ , produs de sarcini electrice existente într-un domeniu finit.

**Rezolvare :** În situația dată, în interiorul mediului se acumulează sarcini electrice de polarizare cu densitatea  $r'_v$ .

Ecuatiile inducției electrice sunt independente de natura mediului și au forma:

$$\operatorname{div} \bar{D} = 0, \quad \operatorname{rot} \bar{D} = 0, \quad \bar{D}_{n\bar{y}} = 0.$$

Din aceste ecuații se deduc cele ale intensității câmpului electric, având în vedere că  $\bar{D} = \epsilon(E)\bar{E}$ . Forma ecuațiilor este:

$$\operatorname{div} \bar{E} = - \frac{1}{\epsilon(E)} \bar{E} \operatorname{grad} \epsilon(E), \quad \operatorname{rot} \bar{E} = \frac{1}{\epsilon(E)} \bar{E}' \operatorname{grad} \epsilon(E), \quad E_{n\bar{y}} = 0.$$

### 3.6. Ecuațiile Poisson și Laplace ale potențialului electrostatic

#### 3.6.1. Forma ecuațiilor.

Câmpul electrostatic fiind de natură potențială, intensitatea acestui câmp se exprimă prin gradientul cu semn schimbat al potențialului electrostatic:  $\bar{E} = -\operatorname{grad} V$ . Având în vedere și teorema lui Gauss (rel. 3.26), adică  $\operatorname{div} \bar{E} = (\rho_v + \rho'_v)/\epsilon_0$ , se obține ecuația lui Poisson a potențialului electrostatic:

$$-\operatorname{div} \operatorname{grad} V = (r_v + r'_v)/\epsilon_0,$$

$$\text{sau} \quad \tilde{\Delta}^2 V = - \frac{r_v + r'_v}{\epsilon_0}, \quad (3.38)$$

$$\text{în care} \quad \tilde{\Delta}^2 = \Delta = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \quad (3.39)$$

este operatorul liniar al lui Laplace (coordonate carteziane).

În punctele din câmpul electrostatic unde nu există sarcini electrice ( $\rho_v = \rho'_v = 0$ ), ecuația (3.38) devine

$$\nabla^2 V = 0, \text{ sau } \Delta V = 0, \quad (3.40)$$

fiind denumită *ecuația lui Laplace* a potențialului electrostatic. Câmpurile potențiale care satisfac ecuația lui Laplace se numesc, adeseori, *câmpuri laplacene*.

### 3.6.2. Teorema unicității soluției ecuației lui Poisson

Se consideră câmpul electrostatic din domeniul de volum  $v_\Sigma$ , mărginit de suprafața închisă  $\Sigma$ , caracterizat prin potențialul electrostatic  $V(r)$ . Teorema unicității soluției ecuației lui Poisson a potențialului electrostatic (rel. 3.38) se enunță astfel:

*Dacă în toate punctele din domeniul  $v_\Sigma$  funcția  $V(r)$  satisface ecuația lui Poisson și dacă în punctele frontierei  $\Sigma$  sunt prescrise:*

- fie valorile  $V(P \in \Sigma)$ , reprezentând condițiile pe frontieră de tip Dirichlet,
- fie valorile  $\{\bar{n} \text{ grad } V\}_{P \in \Sigma}$ , reprezentând condițiile pe frontieră de tip

*Neumann, atunci soluția ecuației lui Poisson este unică. S-a notat cu  $\bar{n}$  versorul normal la  $\Sigma$ , având sensul spre interiorul domeniului.*

*Demonstrație.* Se presupune, prin absurd, că există două funcțiuni  $V'(\bar{r})$  și  $V''(\bar{r})$  care satisfac aceeași ecuație Poisson și aceleași condițiuni pe frontieră. Apoi, se introduce funcțiunea diferență  $V_D(\bar{r}) = V'(\bar{r}) - V''(\bar{r})$  care, evident, satisface ecuația Laplace  $\nabla^2 V_D = 0$  și condițiunile pe frontieră:

$$V_{D(P \in \Sigma)} = 0 \text{ (Dirichlet)}, \text{ sau } \{\bar{n} \tilde{\Delta} V_D\}_{P \in \Sigma} = \frac{\partial V_D}{\partial n} \Big|_{P \in \Sigma} = 0 \text{ (Neuman)}.$$

În continuare, se recurge la formula întâia a lui Green pentru funcții scalare (rel. A4.11), scrisă pentru funcția  $V_D$ . Rezultă:

- în condițiuni pe frontieră de tip Dirichlet:

$$\oint_{v_\Sigma} (\Delta V_D)^2 dv = 0, \quad \Delta V_D = 0, \quad V_D = ct = 0 \text{ deoarece } V_{D(P \in \Sigma)} = 0 \text{ și}$$

$$V'(\bar{r}) = V''(\bar{r}) \text{ (soluție unică);}$$

- în condițiuni pe frontieră de tip Neumann:

$$\oint_v (\tilde{\Delta} V_D)^2 dv = 0, \quad \Delta V_D = 0, \quad V_D = ct., \text{ deoarece } \frac{\partial V_D}{\partial n} \Big|_{P \in \Sigma} = 0$$

și  $V'(\vec{r}) = V''(\vec{r}) + ct$ . Soluția este unică, cu aproximația unei constante.

### 3.6.3. Soluția ecuației Poisson a potențialului electrostatic

Se consideră câmpul electrostatic existent într-un mediu omogen pe domenii, liniar, izotrop și fără polarizare electrică permanentă. Ecuația Poisson a potențialului electrostatic  $V$  într-un punct dintr-un astfel de domeniu a fost stabilită la § 3.6.1 și are forma:

$$\nabla^2 V = -\frac{\rho_v}{\epsilon} \tag{3.41}$$

Integrarea acestei ecuații în condiții de limită și de frontieră date și cunoscând distribuția sarcinilor electrice în întreg domeniul considerat, se face folosind formula a II-a a lui Green (A4.13), având forma:

$$\int_{\Sigma} (U \nabla V - V \nabla U) d\vec{s} = \int_{v_s} (U \nabla^2 V - V \nabla^2 U) dv \tag{3.42}$$

în care  $U$  și  $V$  sunt funcții scalare de spațiu, ultima reprezentând potențialul electrostatic.

Pentru funcția  $U$  se pun următoarele condiții:

- să fie o funcție numai de distanța  $r$  de la punctul  $P$  în care se determină potențialul, la elementele de volum  $dv$  și de suprafață  $ds$ ;  $U = U(r)$  (Fig. 3.5)
- să aibă laplacianul nul în orice punct al domeniului:  $\tilde{\nabla}^2 U = 0$ .

Forma funcției  $U(r)$  se determină egalând cu zero laplacianul ei. Rezultă următoarea formă a acestei funcții:

$$U = \frac{1}{r} \tag{3.43}$$

Înlocuind relația (3.43) și condiția impusă  $\tilde{\nabla}^2 U = 0$  în (3.42) se obține:

$$\oint_S \left( \frac{1}{r} \tilde{\nabla} V - V \tilde{\nabla} \frac{1}{r} \right) d\vec{s} = - \oint_{v_s} \frac{r_v dv}{\epsilon r} \tag{3.44}$$

Concret, în cele ce urmează, ne referim la integrarea ecuației (3.41) în raport cu potențialul electrostatic  $V$  din punctul  $P$  al câmpului dintr-un domeniu delimitat de suprafața de frontieră  $\Sigma$ , produs de corpul dielectric omogen  $C_1$  încărcat cu sarcini electrice adevărate, volumetrice și superficiale, având densitățile  $\rho_{v1}$ , respectiv  $\rho_{s13}$  și de corpul metalic  $C_2$  încărcat cu sarcini electrice adevărate superficiale cu densitatea  $\rho_{s23}$ , unde apar și sarcini electrice de polarizare superficiale (Fig. 3.5).

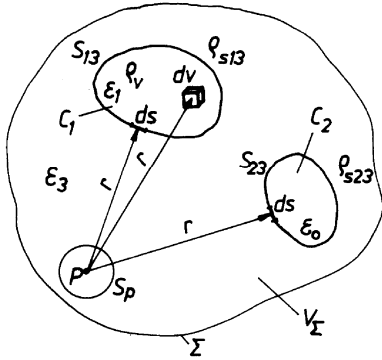


Fig. 3.5. Domeniul de existență al câmpului electrostatic.

Formula a II-a a lui Green pretinde continuitatea celor două funcții  $U$  și  $V$  și a derivatelor lor. Dar, se constată că în domeniul de volum  $v_\Sigma$ , funcția  $U = \frac{1}{r}$  devine infinită în punctul  $P$  (unde  $r=0$ ), ceea ce necesită izolarea acestui punct cu o sferă mică, cu centrul în  $P$  și de suprafață  $S_p$  (Fig. 3.6, a). De asemenea, funcția  $V$  are derivatele discontinue în punctele suprafețelor  $S_{13}$  și  $S_{14}$  unde există sarcini electrice superficiale. Este necesar ca aceste suprafețe să fie eliminate din domeniu, adică să fie considerate ca suprafețe de limită.

Deci, integrala suprafață din membrul stînd al relației (3.44) se efectuează pentru suprafețele  $\Sigma$ ,  $S_p$ ,  $S_{13}$ ,  $S_{23}$  cu observația că pentru ultimele două suprafețe integrala se efectuează de două ori, adică pentru două suprafețe infinit apropiate, de o parte și de alta a fiecăreia, cu scopul de a fi excluse din domeniu (Fig. 3.6, b, c). Calculăm, în continuare, aceste integrale.

Pentru suprafața  $S$ , ce delimitează domeniul, avem:

$$\int_{\Sigma} \left( \frac{1}{r} \nabla V - V \nabla \frac{1}{r} \right) d\bar{s} = \int_{\Sigma} \left( \frac{1}{r} \bar{n} \cdot \nabla V - V \bar{n} \cdot \nabla \frac{1}{r} \right) ds = \int_{\Sigma} \left( \frac{1}{r} \frac{\partial V}{\partial n} - V \frac{\partial}{\partial n} \frac{1}{r} \right) ds \quad (3.45)$$

Dacă suprafața  $\Sigma$  este extinsă la infinit, rezultă:

$$\int_{\Sigma_\infty} \left( \frac{1}{r} \nabla V - V \nabla \frac{1}{r} \right) ds = 0 \quad (3.46)$$

deoarece corpurile încărcate cu sarcini electrice ocupă un domeniu finit și, când  $r \rightarrow \infty$ ,  $V$  tinde la zero ca  $\frac{1}{r}$ ,  $\frac{\partial V}{\partial n}$  și  $\frac{\partial}{\partial n} \left( \frac{1}{r} \right)$  ca  $\frac{1}{r^2}$ , iar  $ds$  crește ca  $r^2$ . Deci, mărimea de integrat tinde la zero ca  $\frac{1}{r}$ . Versorul  $\bar{n}$  este normal la suprafața  $\Sigma$ , orientat spre exteriorul ei.

Pentru suprafața  $S_p$  (Fig. 3.6, a) se obține:

$$\oint_{S_p} \left( \frac{1}{r} \bar{N} V - V \bar{N} \frac{1}{r} \right) d\bar{s} = \oint_{S_p} \frac{1}{r} \frac{\bar{N} V}{\bar{N} \cdot \bar{n}} ds - \oint_{S_p} V \frac{1}{r^2} ds = \left( \frac{\bar{N} V}{\bar{N} \cdot \bar{n}} \right)_{med} 4\pi r - V_{med} 4\pi r \quad (3.47)$$

unde  $\left( \frac{\bar{N} V}{\bar{N} \cdot \bar{n}} \right)_{med}$  și  $V_{med}$  reprezintă valorile medii ale lui  $\frac{\bar{N} V}{\bar{N} \cdot \bar{n}}$ , respectiv  $V$  pe suprafața  $S_p$ . Am avut în vedere și următoarele relații:

$$\bar{n} \times \tilde{\mathbf{N}} V = \frac{\mathcal{Q} V}{\mathcal{Q} n}, \quad \tilde{\mathbf{N}} \frac{1}{r} = - \frac{\bar{u}_r}{r^2}, \quad \mathcal{O}_{S_p} \frac{ds}{r^2} = \mathcal{O} dW = 4p$$

La limită, când  $r \rightarrow 0$ , funcțiile  $(\frac{\mathcal{Q} V}{\mathcal{Q} n})_{med}$  și  $V_{med}$  tind spre valorile lor finite din punctul P, așa că

$$\lim_{r \rightarrow 0} \mathcal{O}_{S_p} (\frac{1}{r} \tilde{\mathbf{N}} V - V \tilde{\mathbf{N}} \frac{1}{r}) d\bar{s} = - 4pV. \quad (3.48)$$

Pentru suprafața  $S_{13}$  (Fig. 9.6, b) rezultă:

$$\begin{aligned} \int_{S_{13}} (\frac{1}{r} \nabla V - V \nabla \frac{1}{r}) d\bar{s} &= \int_{S_{13}} [ \frac{1}{r} (\frac{\partial V}{\partial n_1} + \frac{\partial V}{\partial n_3}) + V \frac{\bar{u}_r}{r^2} (\bar{n}_1 + \bar{n}_3) ] ds = \\ &= \int_{S_{13}} \frac{div_s \bar{E}}{r} ds = \int_{S_{13}} \frac{\rho_s + \rho'_s}{\epsilon_0 r} ds, \end{aligned}$$

unde am avut în vedere că  $\bar{n}_1 + \bar{n}_3 = 0$  și

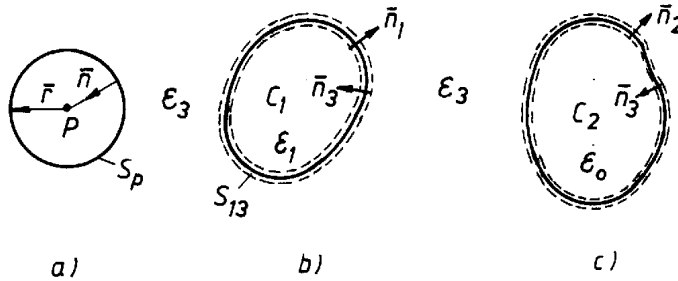


Fig. 3.6. Suprafețe de limită.

$$\frac{\mathcal{Q} V}{\mathcal{Q} n_1} + \frac{\mathcal{Q} V}{\mathcal{Q} n_3} = - (E_{n_1} + E_{n_3}) = div_s \bar{E} = \frac{r_s + r'_s}{\epsilon_0}.$$

Pentru suprafața  $S_{23}$ , reprezentată în figura 3.6, c, se obține, în mod analog:

$$\mathcal{O}_{S_{23}} (\frac{1}{r} \tilde{\mathbf{N}} V - V \tilde{\mathbf{N}} \frac{1}{r}) d\bar{s} = \mathcal{O}_{S_{23}} \frac{r_s + r'_s}{\epsilon_0 r} ds. \quad (3.49)$$

Introducând rezultatele de mai sus în relația (3.47) și explicitând funcția  $V$ , se ajunge la următoarea formă a soluției ecuației lui Poisson:

$$V = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{v_\Sigma} \frac{\rho_v + \rho'_v}{r} dv + \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{v_\Sigma} \frac{\rho_s + \rho'_s}{\epsilon_0} ds \quad (3.50)$$

Această relație a soluției ecuației lui Poisson am scris-o având în vedere că pentru un mediu dielectric omogen, izotrop și fără polarizare permanentă, cu permitivitatea  $\varepsilon$ , avem  $\frac{\rho_v + \rho'_v}{\varepsilon_0} = \frac{\rho_v}{\varepsilon}$ , iar la suprafața de separație dintre un corp

metalic și un astfel de mediu se poate scrie  $\frac{\rho_s + \rho'_s}{\varepsilon_0} = \frac{\rho_s}{\varepsilon}$  (Aplic. 3.2).

Din relația (3.50) se obține:

$$\bar{E} = -\nabla V = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_{v_s} \frac{(\rho_v + \rho'_v)}{r^2} d\bar{u}_r + \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_s \frac{(\rho_s + \rho'_s)}{\varepsilon_0} d\bar{u}_r \quad (3.51)$$

Menționăm că integrala de volum din relațiile (3.50), respectiv (3.51) se efectuează pentru acele domenii unde există sarcini electrice volumetrice, iar integrala de suprafață se efectuează pentru toate acele suprafețe unde există sarcini electrice superficiale.

Dacă originea pentru vectorii de poziție se alege ca în figura 3.7, atunci soluția ecuației Poisson are următoare formă:

$$V(\bar{r}) = \int_{v_s} \frac{r_v(\bar{r}') + r'_v(\bar{r}')}{4\pi\varepsilon_0 R} dv + \int_s \frac{r_s(\bar{r}') + r'_s(\bar{r}')}{4\pi\varepsilon_0 R} ds \quad (3.52)$$

unde  $\bar{R} = \bar{r} - \bar{r}'$ .

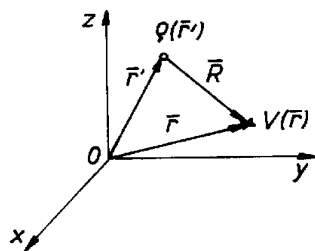


Fig. 3.7. Originea vectorilor de poziție.

### 3.7. Ecuația de ordinul doi a intensității câmpului electrostatic.

Se considera ecuația lui Poisson a potențialului electrostatic (3.41) și se calculează gradientul acesteia, adică

$$\text{grad}(DV) = -\text{grad} \frac{r_v}{e}.$$

În membrul stâng al acelei ecuații se inversează operațiile de derivare și se obține:  $\text{grad}(\Delta V) = \Delta(\text{grad} V) = -\Delta \bar{E}$ , unde  $\bar{E} = -\text{grad} V$ . Rezultă ecuația vectorială de tip Poisson a intensității câmpului electrostatic

$$\text{D} \bar{E} = \text{grad} \frac{r_v}{e}. \quad (3.53)$$



Pentru  $r_v = 0$  sau  $r = ct$ , se obține ecuația vectorială de tip Laplace

$$\text{D} \bar{E} = 0 . \quad (3.54)$$

Evident, fiecare dintre ecuațiile vectoriale (3.53) sau (3.54) se poate transforma în trei ecuații scalare de tip Poisson, respectiv de tip Laplace.. Găsirea soluției  $\bar{E}(r)$  a ecuațiilor vectoriale menționate necesită cunoașterea condițiilor de tip Dirichlet sau de tip Neuman pe frontiera domeniului, care sunt mai puțin obișnuite pentru intensitatea câmpului electrostatic.

### 3.8. Teorema superpoziției câmpurilor electrostatice

În medii liniare, izotrope și fără polarizare electrică permanentă este valabilă următoarea teoremă a superpoziției:

*Câmpul electrostatic produs de două sau mai multe repartiții de sarcini electrice este egal cu suma câmpurilor produse de fiecare repartiție în parte. Însurarea se face geometric pentru intensitățile câmpurilor (mărimi vectoriale) și se face algebric pentru potențiale (mărimi scalare).*

Această teoremă este o consecință a faptului că în medii liniare ecuațiile câmpului sunt liniare.

Pentru justificarea teoremei, se consideră câmpul electrostatic produs într-un mediu omogen/neomogen de către sarcini electrice cu repartiție volumetrică  $\rho_{v1}$  și superficială  $\rho_{s1}$ , aparținând unor corpuri dintr-un domeniu finit. Potențialul într-un punct al câmpului este:

$$V_1 = \int_v \frac{\rho_{v1}}{4\pi\epsilon r} dv + \int_s \frac{\rho_{s1}}{4\pi\epsilon r} ds . \quad (3.55)$$

Pentru o altă repartiție  $\rho_{v2}$  și  $\rho_{s2}$  a sarcinilor pe aceleași corpuri, potențialul în același punct este:

$$V_2 = \int_v \frac{\rho_{v2}}{4\pi\epsilon r} dv + \int_s \frac{\rho_{s2}}{4\pi\epsilon r} ds . \quad (3.56)$$

Și acum, suma celor două repartiții ale sarcinilor produce potențialul:

$$V = \int_v \frac{\rho_{v1} + \rho_{v2}}{4\pi\epsilon r} dv + \int_s \frac{\rho_{s1} + \rho_{s2}}{4\pi\epsilon r} ds . \quad (3.57)$$

Se observă că  $V = V_1 + V_2$ .

### 3.9. Teorema refracției liniilor câmpului electrostatic.

Fie  $S_{12}$  suprafața de separație dintre două medii dielectrice liniare, izotrope și fără polarizare electrică permanentă, având permitivitățile electrice  $\epsilon_1$ , respectiv  $\epsilon_2$ , în

care există un câmp electric static/staționar creat de surse exterioare. Pe suprafață nu există sarcini electrice adevărate ( $\rho_s = 0$ ). La trecerea prin suprafață liniile câmpului electric suferă o refracție, care se explică după cum urmează.

Conform legii fluxului electric s-au obținut relațiile (3.19) și (3.21), în care se introduce  $r_s = 0$ . Rezultă că, componentele normale la suprafață ale inducției electrice, în două puncte foarte apropiate, situate de o parte și de alta a suprafeței, se conservă (sunt continui) (Fig. 3.8, a):

$$D_{1n} = D_{2n} \quad (3.58)$$

Pe de altă parte, conform cu teorema potențialului electric (rel.2.24), componentele tangențiale ale intensității câmpului electric se conservă (sunt continui) (Fig. 3.8, b):

$$E_{1t} = E_{2t}, \quad \text{sau} \quad \frac{D_{1t}}{\varepsilon_1} = \frac{D_{2t}}{\varepsilon_2} \quad (3.59)$$

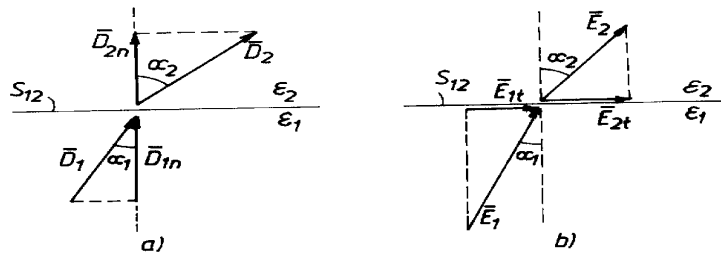


Fig. 3.8. Schiță explicativă pentru teorema refracției liniilor câmpului electric.

Unghiurile dintre normala la suprafață și direcțiile vectorilor  $\bar{D}_1$  (sau  $\bar{E}_1$ ), respectiv  $\bar{D}_2$  (sau  $\bar{E}_2$ ) sunt notate cu  $\alpha_1$  și  $\alpha_2$ , pentru care  $\operatorname{tg} \alpha_1 = D_{1t}/D_{1n} = \varepsilon_1 E_{1t}/D_{1n}$ ,  $\operatorname{tg} \alpha_2 = D_{2t}/D_{2n} = \varepsilon_2 E_{2t}/D_{2n}$  și ținând seama de relațiile (2.113) și (2.114), rezultă:

$$\frac{\operatorname{tg} \alpha_1}{\operatorname{tg} \alpha_2} = \frac{\varepsilon_1}{\varepsilon_2} \quad (3.60)$$

Această relație este denumită *teorema refracției liniilor câmpului electrostatic*.

### PROBLEME (P3)

**P3.1.** O sferă dielectrică de rază  $a$ , așezată în vid (sau aer), este încărcată uniform în volum cu sarcina electrică adevărată de densitate  $\rho_v$ . Știind că permitivitatea electrică relativă a materialului sferei este  $\epsilon_r = ct.$ , se cer:

- a)  $\vec{E}$ ,  $\vec{D}$  și  $\vec{P}$  în puncte din interiorul și din exteriorul sferei dielectrice;  
 b) Densitățile sarcinilor electrice de polarizare din volumul sferei,  $\rho'_v$ , respectiv de pe suprafața ei,  $\rho'_s$ .

$$\mathbf{R:} \quad \text{a) } \vec{E}_{int} = \frac{\rho_v}{3\epsilon_r\epsilon_0} \vec{r}, \quad \vec{D}_{int} = \frac{\rho_v}{3} \vec{r}, \quad \vec{P}_{int} = (\epsilon_r - 1) \frac{\rho_v}{3} \vec{r}.$$

$$\vec{E}_{ext} = \frac{\rho_v}{3\epsilon_0} \frac{a^3}{r^2}, \quad \vec{D}_{ext} = \frac{\rho_v}{3\epsilon_0} \frac{a^3}{r^2}, \quad \vec{P}_{ext} = 0.$$

$$\text{b) } \rho'_{v1} = -\frac{\epsilon_r - 1}{\epsilon_r} \rho_v, \quad \rho'_{v2} = 0, \quad \rho'_s = (\epsilon_r - 1) \frac{\rho_v}{3}.$$

**P3.2.** O coajă dielectrică sferică de raze interioară  $a$  și exterioară  $b$ , situată în vid, are permitivitatea electrică variabilă în funcție de rază conform relației  $\epsilon(r) = \epsilon_0 \frac{b}{r}$ . În centrul cojii este situată sarcina electrică punctiformă  $Q$ . Să se calculeze:

- a)  $\vec{E}$ ,  $\vec{D}$  și  $\vec{P}$  în puncte din cele trei zone;  
 b) diferența de potențial dintre suprafața interioară și cea exterioară a cojii;  
 c) densitățile sarcinilor electrice de polarizare.

$$\mathbf{R:} \quad \text{a) } \vec{E}_1 = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 R^3} \vec{r}, \quad \vec{E}_2 = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 b} \frac{\vec{r}}{r^2}, \quad \vec{E}_3 = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}}{r^3}; \quad \vec{D}_1 = \vec{E}_1/\epsilon_0,$$

$$\vec{D}_2 = \frac{Q}{4\pi} \frac{\vec{r}}{r^3}, \quad \vec{D}_3 = \frac{Q}{4\pi} \frac{\vec{r}}{r^3}; \quad \vec{P}_1 = \vec{P}_3 = 0, \quad \vec{P}_2 = \epsilon_0 \left(\frac{b}{r} - 1\right) \vec{E}_2;$$

$$\text{b) } V_1 - V_2 = \frac{Qa}{4\pi\epsilon_0} \ln \frac{b}{a}; \quad \text{c) } \rho'_{sa} = -\left(\frac{b}{a} - 1\right) \frac{Q}{4\pi ab}, \quad \rho'_{sb} = 0; \quad \rho'_v = \frac{Q}{4\pi b r^2}.$$

**P3.3.** Se consideră situată în vid o țevă izolantă de raze  $a$  și  $b$  ( $a < b$ ), având permitivitatea electrică relativă  $\epsilon_r = ct.$  și fiind încărcată uniform, în volum, cu sarcina electrică de densitate  $\rho_v$ . Să se calculeze densitățile sarcinilor electrice de polarizare conținute de țevă.

$$\mathbf{R:} \quad \rho'_{sa} = 0, \quad \rho'_{sb} = (\epsilon_r - 1) \frac{\rho_v(b^2 - a^2)}{b}, \quad \rho'_v = -2(\epsilon_r - 1)\rho_v.$$

**P3.4.** Armăturile unui condensator electric plan, având suprafața  $S$ , sunt legate la o sursă cu tensiunea  $U$ . Spațiul dintre armături este ocupat de două straturi dielectrice, cu grosimile  $d_1$  și  $d_2$ , având permitivitățile

$$\epsilon_1(x) = \epsilon_0 \left(3 - \frac{x}{d_1}\right); \quad \epsilon_2 = \epsilon_0,$$

unde  $x$  se măsoară de la prima armătură,  $x \in (0, d_1)$ . Să se calculeze:

- a) capacitatea electrică a condensatorului;  
 b)  $\vec{E}$ ,  $\vec{D}$  și  $\vec{P}$  în puncte din cele două straturi dielectrice.

$$\mathbf{R}: a) C = \frac{\epsilon_0 S}{d_1 \ln \frac{2}{3} + d_2}; \quad b) \bar{E}_1 = \frac{CU}{\epsilon_1(x) S} \bar{i}, \quad \bar{E}_2 = \frac{CU}{\epsilon_0 S} \bar{i};$$

$$\bar{D}_1 = \bar{E} / \epsilon_1(x), \quad \bar{D}_2 = \bar{E}_2 / \epsilon_0; \quad \bar{P}_1 = [\epsilon_1(x) - \epsilon_0] \bar{E}_1, \quad \bar{P}_2 = 0.$$

**P3.5.** Să se rezolve cerințele specificate la problema P3.3 considerând că mediul dielectric dintre armăturile condensatorului plan este omogen, dar neliniar:  $\epsilon(E)$ .

$$\mathbf{R}: a) C = \frac{\epsilon(E)S}{d}; \quad b) \bar{E} = \frac{U}{d} \bar{i}, \quad \bar{D} = \epsilon(E)\bar{E}, \quad \bar{P} = [\epsilon(E) - \epsilon_0]\bar{E}.$$

**P3.6.** Să se stabilească ecuația de ordinul doi a vectorului inducției electrice  $\bar{D}$  al câmpului electrostatic dintr-un mediu dielectric omogen și liniar, care conține în volum sarcini electrice adevărate, cu densitatea  $r_v$ .

$$\mathbf{R}: \text{D} \bar{D} = \text{grad } r_v.$$