## Kapitola 8

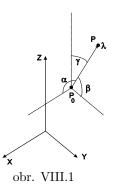
## Základy vektorovej analýzy

Vo fyzike a matematike často pracujeme s veličinami, ktoré sú funkciami polohy. Ak každému bodu v priestore  $\overrightarrow{r}$  priradíme číslo  $f(\overrightarrow{r})$  hovoríme, že v definovanom priestore je pole skalárnej veličiny f, ak bodom priradíme vektorovú funkciu

$$\vec{F}(\overrightarrow{r}) = F_x(x, y, z) \overrightarrow{i} + F_y(x, y, z) \overrightarrow{j} + F_z(x, y, z) \overrightarrow{k}$$

hovoríme o vektorových poliach. Môže ísť napríklad o teplotu v jednotlivých bodoch študovanej vzorky, alebo o rýchlosť prúdiacej kvapaliny v jednotlivých bodoch trubice. Skalárne a vektorové pole ktoré nezávisí explicitne na čase sa nazýva stacionárne. Vlastnosti polí je výhodné vyšetrovať metódami matematickej analýzy, ktorej základným pojmom je derivácia. Ide však skôr o derivácie smerové, umožňujúce analyzovať vlastnosti daného poľa v určitom smere.

**Smerová derivácia** Dôležitou charakteristikou skalárnych polí je rýchlosť zmeny funkcie poľa (napr. teploty) pri zmene polohy bodu P. Pre lepšiu názornosť analyzujme skalárne pole teplôt T.



158

Nech v čase t=0 vyštartuje z bodu  $P_0$  auto, ktoré sa začne pohybovať v smere lúča  $\lambda$ , rýchlosťou v=1  $\frac{m}{s}$ . Jeho poloha v čase t bude:

$$x = x_0 + t \cos \alpha$$

$$y = y_0 + t \cos \beta$$

$$z = z_0 + t \cos \gamma$$

Teleso za čas t prejde dráhu<sup>1</sup>  $\Delta r = vt = t$ . Teplota T sa tým zmenila z hodnoty  $T(P_0)$  na hodnotu T(P). Priemerná rýchlosť tejto zmeny je:

$$\bar{T} = \frac{T(x_0 + t\cos\alpha, y_0 + t\cos\beta, z_0 + t\cos\gamma) - T(x_0, y_0, z_0)}{t} = \frac{T(x_0 + t\cos\alpha, y_0 + t\cos\beta, z_0 + t\cos\gamma) - T(x_0, y_0, z_0)}{\Delta x} \tag{8.1}$$

a okamžitá

$$= \lim_{t \to 0} \bar{T} = \lim_{t \to 0} \frac{T(x_0 + t\cos\alpha, y_0 + t\cos\beta, z_0 + t\cos\gamma) - T(x_0, y_0, z_0)}{t} =$$

$$= \lim_{\Delta r \to 0} \frac{T(x_0 + t\cos\alpha, y_0 + t\cos\beta, z_0 + t\cos\gamma) - T(x_0, y_0, z_0)}{\Delta r} =$$

$$= \lim_{\Delta r \to 0} \frac{T(\vec{r} + \Delta \vec{r}) - T(\vec{r})}{\Delta r}$$
(8.2)

Uvedená rýchlosť nezávisí len od polohy bodu  $P_0$  ale aj od smeru pohybu telesa a nazývame ju smerová derivácia. Ak by sa auto pohybovalo v smere osi x, za čas t prejde dráhu  $\Delta x = 1t$ . Limitným priblížovaním  $\Delta x \to 0$  nájdeme okamžitú rýchlosť zmeny teploty v smere osi x:

$$\frac{\partial T}{\partial x} = \lim_{\Delta x \to 0} \frac{T(x_0 + \Delta x, y_0, z_0) - T(x_0, y_0, z_0)}{\Delta x}$$

$$\tag{8.4}$$

Podobne pre smery y a z:

$$\frac{\partial T}{\partial y} = \lim_{\Delta y \to 0} \frac{T(x_0, y_0 + \Delta y, z_0) - T(x_0, y_0, z_0)}{\Delta y}$$

$$\tag{8.5}$$

$$\frac{\partial T}{\partial z} = \lim_{\Delta z \to 0} \frac{T(x_0, y_0, z_0 + \Delta z) - T(x_0, y_0, z_0)}{\Delta z}$$
(8.6)

Posledné typy derivácii sa nazývajú parciálne. Ide vlastne o deriváciu podľa jednej premenej (ostatné premenné sú zafixované). Ak sa vrátime k nášmu autu a budeme chcieť vypočítať zmenu celkovej teploty prostredia dT pri jeho premiestnení z bodu  $P_0$  do P, môžeme postupovať nasledovne: najskôr teleso

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>Pre lepšiu prehľadnosť nebudeme písať jednotky. Ak však do ľubovoľného vzťahu dosadíme čísla v sústave SI, potom aj výsledná veličina vyjde v základných jednotkách SI.

posunieme v smere osi x o  $\Delta x$ , čomu zodpovedá zmena teploty o  $dT_x = \frac{\partial T}{\partial x} \Delta x$ , potom v smere y a nakoniec v smere osi z a tieto parciálne zmeny teplôt sčítame:

$$dT = \frac{\partial T}{\partial x} \Delta x + \frac{\partial T}{\partial y} \Delta y + \frac{\partial T}{\partial z} \Delta z \tag{8.7}$$

Celkovú zmenu dT nazývame totálnym diferenciálom funkcie dT.

Príklad 1 Teplota v priestore je daná formulou  $T = 2x^3 + 4y - z$ . Určte rýchlosť jej zmeny v smere osi x, y a z v ľubovoľnom bode priestoru

*Riešenie*: Pre rýchlosť zmeny v jednotlivých smeroch platí:  $\frac{\partial T}{\partial x}=6x^2$ ,  $\frac{\partial T}{\partial y}=4$ ,  $\frac{\partial T}{\partial z}=-1$ 

Vo fyzike sa často stretávame s funkciami viacerých premenných, pričom to nemusia byť nevyhnutne súradnice x,y,z. Ak chceme napr. určiť odpor rezistora R pomocou Ohmovho zákona  $R(U,I)=\frac{U}{I}$  potom chybu, ktorej sa pri meraní dopustíme, môžeme vypočítať na základe analógie so vzťahom (8.7):

$$dR = \frac{\partial R}{\partial I} \Delta I + \frac{\partial R}{\partial U} \Delta U$$

Príklad 2 Doba kmitu matematického kyvadla sa počíta podľa vzťahu  $T=2\pi\sqrt{\frac{l}{g}}$ . Určte, ako sa zmení doba kmitu kyvadla, ak sa jeho dĺžka zmenila o  $\Delta l=a$  a tiažové zrýchlenie dôsledkom zmeny nadmorskéj výšky o  $\Delta g=b$ ?

Riešenie: Pretože hodnoty a a b považujeme za dostatočne malé, potom zmenu doby kmitu stotožníme s diferenciálom funkcie T:

$$\Delta T \approx dT = \frac{\partial T}{\partial l} \Delta l + \frac{\partial T}{\partial g} \Delta g$$

Po vykonaní parciálnych derivácii:

$$\Delta T = \frac{\pi}{\sqrt{\lg}} \left( a - \frac{l}{g} b \right)$$

Príklad 3 Vypočítajte približnú hodnotu výrazu  $b = 0.97^{2,02}$ 

*Riešenie*: Uvažujme funkciu dvoch premenných  $f(x_1, x_2) = (x_1)^{x_2}$  v bode [1, 2]. Hodnota tejto funkcie sa pri zmene  $\Delta x_1 = -0,03$  a  $\Delta x_2 = 0,02$  zmení približne o (8.7):

$$df = \frac{\partial f}{\partial x_1} \Delta x_1 + \frac{\partial f}{\partial x_2} \Delta x_2 = x_2 x_1^{x_2 - 1} \Delta x_1 + x_1^{x_2} \ln x_1 \Delta x_2 \sim 0,06$$

a teda:

160

$$b \sim f(1,2) + df = 1 - 0.06 = 0.94$$

# 8.1 Charakteristiky skalárnych a vektorových polí.

V nasledovných odstavcoch budeme vyšetrovať vlastnosti skalárnych a vektorových polí pomocou operácií gradientu, divergencie a rotácie.

## 8.1.1 Ekviskalárne plochy (čiary) a gradienty skalárnych polí

Skalárne poli<br/>af zobrazujeme pomocou ekviskalárnych plôch (čiar),<br/>. ktoré spájajú body s rovnakou hodnotou funkcie f:

$$f(x, y, z) = konšt$$

Rozdiel medzi každými dvoma susednými plochami si volíme zvyčajne konštantný a vhodný na prehľadné zobrazovanie poľa. Ekviskalárne plochy sa vzájomne nepretínajú, ale môžu mať rôzne geometrické tvary.

Príklad 4 Nájdite ekviskalárne plochy potenciálu bodového náboja.

Riešenie: Pre potenciál platí  $V=-\chi \frac{m}{r}$ a ekviskalárne plochy budú guľové.  $\diamondsuit$ 

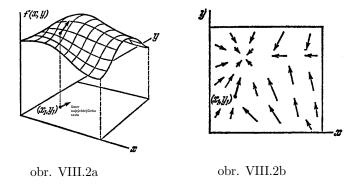
Ak v priestore posunieme teleso z bodu  $\vec{r}$  o vektor  $d\vec{r} = (dx, dy, dz)$ , potom sa skalárna veličina zmení o dT (8.7), čo zapíšme pomocou skalárneho súčinu:

$$dT = \left(\frac{\partial T}{\partial x}, \frac{\partial T}{\partial y}, \frac{\partial T}{\partial z}\right) \cdot d\vec{r} = \nabla T \cdot d\vec{r}$$
(8.8)

Výraz v zátvorke je vektor, ktorý budeme nazývať gradient poľa T

$$\operatorname{grad} T \equiv \frac{\partial T}{\partial x}\vec{i} + \frac{\partial T}{\partial y}\vec{j} + \frac{\partial T}{\partial z}\vec{k}$$
(8.9)

Získame ho aplikovaním "nabla" operátora  $\vec{\nabla} = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z}\right)$  na príslušnú skalárnu funkciu. Gradient vyjadruje smer najväčšieho nárastu skalárnej funkcie  $\frac{dT}{|d\vec{r}|}$ 



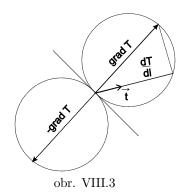
Vidieť to priamo zo vzťahu (8.8):

$$\frac{dT}{|d\overrightarrow{r'}|} = |\nabla T|\cos\varphi \tag{8.10}$$

podľa ktorého funkcia najrýchlejšie rastie, keď cos  $\varphi=1$ , čo znamená  $d\vec{r} \parallel$  grad  $T^2$ . Ďalšou významnou vlastnosťou je kolmosť gradientu na ekviskalárne plochy. Hodnota funkcie na týchto plochách je konštantná  $\Longrightarrow dT=0\Longrightarrow \nabla T\cdot d\, \overrightarrow{r}'\equiv 0\Rightarrow \nabla T\perp d\, \overrightarrow{r}'$ . Pri infinitenzimálnom posune  $|d\, \overrightarrow{r}'|\to 0$ , ľavá strana rovnice (8.3) je totožná s (8.10) a vyjadruje smerovú deriváciu.

$$\frac{dT}{ds} = \operatorname{grad} T \cdot \overrightarrow{t}(s) \tag{8.11}$$

kde  $\overrightarrow{t}$  určuje smer, v ktorom sa derivácia počíta.



Pre operátor  $\vec{\nabla}$  platia podobné matematické operácie ako pre deriváciu skalárnych funkcií³:

$$\overrightarrow{\nabla} (f_1 + f_2) = \overrightarrow{\nabla} f_1 + \overrightarrow{\nabla} f_2 \tag{8.12}$$

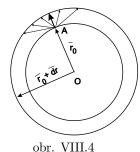
$$\overrightarrow{\nabla} (f_1 f_2) = f_1 \overrightarrow{\nabla} f_2 + f_2 \overrightarrow{\nabla} f_1 \tag{8.13}$$

$$\overrightarrow{\nabla}\left(\frac{f_1}{f_2}\right) = \frac{1}{f_2^2} \left(f_2 \overrightarrow{\nabla} f_1 - f_1 \overrightarrow{\nabla} f_2\right) \tag{8.14}$$

Vo fyzike sa často stretneme so sféricko-symetrickými poliami, ktoré majú tú vlastnosť, že skalárna funkcia závisí len od veľkosti polohového vektora  $\overrightarrow{r}$ . Pre gradient f(r) potom platí <sup>4</sup>:

$$\overrightarrow{\nabla}f\left(r\left(x,y,z\right)\right) = \left[\frac{df}{dr}\frac{\partial r}{\partial x}, \frac{df}{dr}\frac{\partial r}{\partial y}, \frac{df}{dr}\frac{\partial r}{\partial z}\right] = \frac{df}{dr}\left[\frac{x}{r}, \frac{y}{r}, \frac{z}{r}\right] = \frac{df}{dr}\frac{\overrightarrow{r}}{r}$$
(8.15)

Výsledok je logický. Ekviskalárne plochy sú guľové. Nech sfére s polomerom  $r_0$  zodpovedá konštantná hodnota  $f(r_0)$  a sfére so niečo väčším polomerom  $r_0 + dr$  hodnota  $f(r_0 + dr)$ . (obr. VIII.4)



 $<sup>^2</sup>$ Na obr. VIII.2a je pre ilustráciu znázornená funkcia dvoch premenných f(x,y), ktorá je reprezentovaná plochou. Na obr. VIII.2b sú znázornené vektory  $\left(\frac{\partial f(x,y)}{\partial x},\frac{\partial f(x,y)}{\partial y}\right)$  zobrazujúce smer najrýchlejšej zmeny skalárnej funkcie f(x,y).

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup>operátor je lineárny

 $<sup>^4</sup>$  Uvedomme si ze vektor  $\overrightarrow{r}=(x,y,z)$ má veľkosť  $r=\sqrt{x^2+y^2+z^2}$ a skutočnosť  $\frac{\partial}{\partial x}r=\frac{\partial}{\partial x}\left(\sqrt{x^2+y^2+z^2}\right)=\frac{x}{r},$  podobne  $\frac{\partial}{\partial y}r=\frac{y}{r}$ a  $\frac{\partial}{\partial z}r=\frac{z}{r}.$  Pri výpočte využime pravidlá o derivovaní zloženej funkcie.

Smer najrýchlejšej zmeny funkcie f musí byť totožný so smerom polohového vektora  $\overrightarrow{r}$  a jej veľkosť je  $\frac{df}{dr}$ 

#### Využitie gradientov vo fyzike:

Určenie silového poľa z potenciálov. V kapitole krivkové integrály sme zavádzali vzťah pre výpočet práce v konzervatívnych poliach (8.8):

$$A = \int_{\overrightarrow{r}_{1}}^{\overrightarrow{r}_{2}} \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{l} = U(\overrightarrow{r}_{1}) - U(\overrightarrow{r}_{2}) = \int_{\overrightarrow{r}_{1}}^{\overrightarrow{r}_{2}} -dU$$
 (8.16)

Podľa (8.8):

$$\int_{\overrightarrow{r}_{1}}^{\overrightarrow{r}_{2}} \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{l} = \int_{\overrightarrow{r}_{1}}^{\overrightarrow{r}_{2}} -dU = \int_{\overrightarrow{r}_{1}}^{\overrightarrow{r}_{2}} -\overrightarrow{\nabla}U \cdot d\overrightarrow{r} \qquad (8.17)$$

$$\overrightarrow{F} = -gradU \qquad (8.18)$$

$$\overrightarrow{F} = -gradU \tag{8.18}$$

Pole potenciálnej energie  $U(\vec{r})$  obsahuje všetku informáciu o sile  $\vec{F}$ . Záporné znamienko vystupujúce v tejto rovnici vyjadruje, že sila v danom poli pôsobí na teleso tak, aby čo najrýchlejšie klesla jeho potenciálna energia.

Príklad 5 Nájdite silu pôsobiacu v gravitačnom poli:

*Riešenie*: Pre potenciálnu energiu  $U=-\chi \frac{mM}{r}, \ \overrightarrow{F}=-grad\,U$ . Skalárne pole je sféricky symetrické, takže podľa (8.15)  $\overrightarrow{F}=-grad\,U=-\chi \frac{mM}{r^2}\frac{\overrightarrow{r}'}{r}$ .

Vzťah (8.17) sa dá použiť aj opačne:

Príklad 6 Nájdite potenciálnu energiu vektorového poľa  $\overrightarrow{F} = (2y, 2x + 3z, 3y)$ 

Riešenie: Dosadením do (8.17) získame trojicu parciálnych diferenciálnych rovníc:

$$2y = -\frac{\partial}{\partial x}U \qquad \Rightarrow \qquad U = -2yx + c_1(y, z)$$

$$2x + 3z = -\frac{\partial}{\partial y}U \qquad \Rightarrow \qquad U = -2xy - 3zy + c_2(x, z)$$

$$3y = -\frac{\partial}{\partial z}U \qquad \Rightarrow \qquad U = -3yz + c_3(x, y)$$

Vo všetkých troch riadkoch je tá istá funkcia U a preto

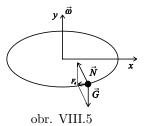
$$U = -3yz - 2xy + kon\check{s}$$

Určovanie rovnovážnych polôh pomocou Lagrangeových funkcií prvého druhu. Kolmosť gradientu na ekviskalárne plochy sa dá výhodne použiť pri hľadaní rovnováznych polôh telies, viazaných určitými väzbami.

Príklad 7 Pohyb guličky je viazaný na elipsu s poloosami a, b:

$$\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1\tag{8.19}$$

ktorá sa otáča okolo zvislej osi uhlovou rýchlosťou  $\omega$ . Nájdite rovnovážnu polohu guličky.



Riešenie: Vyšetrujme pohyb guličky z hľadiska neinerciálnej vzťažnej sústavy, v ktorej je teleso v rovnováhe. Na guličku pôsobia tri sily: gravitačná  $\vec{G}=$ (0, -mq) tlaková sila drôtu  $\vec{N}$ , a odstredivá  $\vec{F}_d = (m\omega^2 x, 0)$ , kde x zodpovedá aktuálnemu polomeru krivosti dráhy, po ktorej sa otáča gulička. Ak zadefinujeme v priestore potenciálnu funkciu U:

$$U(x,y) = \frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} - 1 \tag{8.20}$$

potom elipsu (8.19) možno považovať za ekviskalárnu krivku s hodnotou U=0, na ktorú musí byť vektor  $\vec{N}$  kolmý. Má smer gradientu:

$$\vec{N} = \lambda \operatorname{grad} U = \lambda \left( \frac{2x}{a^2}, \frac{2y}{b^2} \right)$$

Z podmienky rovnováhy  $\vec{F} = \vec{0}$  vyplýva:

$$\lambda \frac{2x}{a^2} + m\omega^2 x = 0 ag{8.21}$$

$$\lambda \frac{2y}{b^2} - mg = 0 ag{8.22}$$

Riešením (8.20), (8.21), (8.22) získavame dva korene

$$x_{1} = 0 y_{1} = \pm b$$

$$x_{2} = \pm \sqrt{1 - \frac{y^{2}}{b^{2}}} a y_{2} = -\frac{b^{2}}{a^{2}} \frac{g}{\omega^{2}}$$
(8.23)

Prvý koreň udáva síce rovnovážnu, ale nestabilnú polohu.

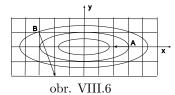
 $\Diamond$ 

<u>Príklad 8</u> Predstavte si, že nadmorská výška kopca je daná funkciou  $h(x,y) = 5 \exp[-x^2 - 9y^2]$ . Nájdite kolmé vektory k vrstevniciam v bodoch so súradnicami A = [3,0], B = [-3,1]

*Riešenie*: Vrstevnice sú také krivky, pre ktoré  $h(x,y) = 5 \exp[-x^2 - 9y^2] = const.$  Tento vzťah je možné upraviť na rovnicu elipsy:  $\left(\frac{x}{3}\right)^2 + y^2 = const.$  Kolmice k vrstevniciam v ľubovoľnom bode sú

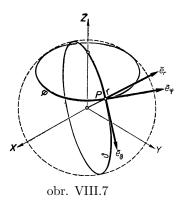
$$\overrightarrow{n} = \operatorname{grad} h = \left(\frac{\partial h}{\partial x}, \frac{\partial h}{\partial y}\right) = 5 \exp\left[-x^2 - 9y^2\right] (-2x, -18y) \sim (-x, -9y)$$

Nepodstatné konštanty sme vynechali, pretože menia veľkosti vektorov a nie ich smery.  $\overrightarrow{n}_A \sim (-1,0), \ \overrightarrow{n}_B \sim (1,-3)$ 



Niekedy je vhodné vyjadriť operátor gradientu v inej súradnicovej sústave ako v kartézkej. Gradient je vektor invariantný vzhľadom na voľbu súradnicovej sústavy. Stačí preto nájsť jeho zložky v nových bázach. Podľa rovnice (8.11) smerová derivácia zodpovedá priemetu gradientu do smeru jednotkového vektora  $\overrightarrow{t}$ . Ak zvolíme krivku, ktorej vektor  $\overrightarrow{t}$  bude totožný s bázovým vektorom, potom smerová derivácia zodpovedá práve zložkám gradientu v nových bázach.

#### sférická súradnicová sústava:



$$(grad U)_{\varphi} = \left(\frac{dU}{ds}\right)_{r=kon\bar{s},\vartheta=kon\bar{s}t} = \lim_{\Delta\varphi\to 0} \frac{U(r,\varphi+\Delta\varphi,\vartheta) - U(r,\varphi,\vartheta)}{r\sin\vartheta\Delta\varphi} = \frac{1}{r\sin\vartheta} \lim_{\Delta\varphi\to 0} \frac{U(r,\varphi+\Delta\varphi,\vartheta) - U(r,\varphi,\vartheta)}{\Delta\varphi} = \frac{1}{r\sin\vartheta} \frac{\partial U}{\partial\varphi}$$

$$(grad U)_{r} = \left(\frac{dU}{ds}\right)_{\varphi=kon\bar{s},\vartheta=kon\bar{s}t} = \lim_{\Delta r\to 0} \frac{U(r+\Delta r,\varphi,\vartheta) - U(r,\varphi,\vartheta)}{\Delta r} = \frac{\partial U}{\Delta r}$$

$$= \frac{\partial U}{\partial r}$$

$$(grad U)_{\vartheta} = \left(\frac{dU}{ds}\right)_{\varphi=kon\bar{s},r=kon\bar{s}t} = \lim_{\Delta r\to 0} \frac{U(r,\varphi,\vartheta+\Delta\vartheta) - U(r,\varphi,\vartheta)}{r\Delta\vartheta} = \frac{1}{r\Delta\vartheta}$$

$$= \frac{1}{r} \lim_{\Delta\varphi\to 0} \frac{U(r,\varphi+\Delta\varphi,\vartheta) - U(r,\varphi,\vartheta)}{\Delta\vartheta} = \frac{1}{r} \frac{\partial U}{\partial\vartheta}$$

$$grad U = \frac{1}{r\sin\vartheta} \frac{\partial U}{\partial\varphi} \overrightarrow{e}_{\varphi} + \frac{\partial U}{\partial r} \overrightarrow{e}_{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial U}{\partial\vartheta} \overrightarrow{e}_{\vartheta}$$

$$(8.24)$$

Analogickým spôsobom by sme dosiahli nasledovné vzťahy:

#### cylindrická sústava

166

$$grad U = \frac{1}{r} \frac{\partial U}{\partial \varphi} \overrightarrow{e}_{\varphi} + \frac{\partial U}{\partial r} \overrightarrow{e}_{r} + \frac{\partial U}{\partial z} \overrightarrow{e}_{z}$$
 (8.25)

polárna sústava

$$grad U = \frac{1}{r} \frac{\partial U}{\partial \varphi} \overrightarrow{e}_{\varphi} + \frac{\partial U}{\partial r} \overrightarrow{e}_{r}$$
 (8.26)

Zložky gradientu do jednotlivých smeroch sme mohli získať využitím vlastnosti skalárneho súčinu:

Ak 
$$\overrightarrow{\nabla} U = \overrightarrow{\nabla}_r \vec{e}_r + \overrightarrow{\nabla}_{\varphi} \vec{e}_{\varphi}$$
 potom

$$\nabla_r U = \vec{\nabla} U \cdot \vec{e}_r = \left(\frac{\partial U}{\partial x}\vec{i} + \frac{\partial U}{\partial y}\vec{j}\right) \cdot \left(\cos\varphi\vec{i} + \sin\varphi\vec{j}\right) = \frac{\partial U}{\partial x}\cos\varphi + \frac{\partial U}{\partial y}\sin\varphi =$$

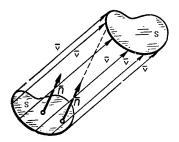
$$= \left(\frac{\partial U}{\partial r}\frac{\partial r}{\partial x} + \frac{\partial U}{\partial \varphi}\frac{\partial \varphi}{\partial x}\right)\cos\varphi + \left(\frac{\partial U}{\partial r}\frac{\partial r}{\partial y} + \frac{\partial U}{\partial \varphi}\frac{\partial \varphi}{\partial y}\right)\sin\varphi = \frac{\partial U}{\partial r}$$

Analogicky pre druhú zložku:

$$\nabla_{\varphi} = \vec{\nabla} U \cdot \vec{e}_{\varphi} = \left(\frac{\partial U}{\partial x}\vec{i} + \frac{\partial U}{\partial y}\vec{j}\right) \cdot \left(-\sin\varphi \vec{i} + \cos\varphi \vec{j}\right) = \dots = \frac{1}{r}\frac{\partial U}{\partial \varphi}$$

#### Divergencia vektorových polí

Divergencia patrí medzi základné pojmy teórie polí a jej geometrický význam si vysvetlíme pomocou hydrodynamickej analógie. Budeme vyšetrovať tok kvapaliny v potoku a každému bodu priradíme vektor jej rýchlosti  $\vec{v}$ .



obr. VIII.8

Do kvapaliny umiestnime infinitenzimálnu plochu dS s normálou  $\overrightarrow{n}$ . Cez túto plochu za čas dt pretečie taký objem kvapaliny dV, ktorý sa rovná objemu šikmého valca s rovnobežnými podstavami<sup>6</sup>:

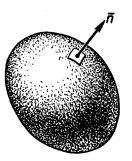
$$dV = dSvdt\cos\varphi$$

$$\frac{dV}{dt} = d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v}$$
(8.27)

Ak je uhol  $\varphi^7$  je ostrý, hodnoty dV sú kladné a kvapalina vteká cez plochu do valca, ak je uhol  $\varphi$  tupý, hodnoty sú záporné a kvapalina vyteká cez plochu. Pri komplikovanejších a väčších plochách  $\Sigma$ , na ktorých vektor  $\overrightarrow{v}$  nie je konštantný, celkové množstvo pretečenej kvapaliny za jednotku času dostaneme integrovaním:

$$\frac{dV}{dt} = \iint_{\Sigma} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v}$$
 (8.28)

Veličinu (8.28) nazveme tokom vektora  $\overrightarrow{v}$  cez plochu  $\Sigma$ . Predpokladajme, že v potoku sa nachádza bod  $P_0$ , ktorý obklopíme uzavretou plochou  $\sigma$ . Elementárne vektory  $d\vec{S}$  orientujme v smere vonkajších normál.



obr. VIII.9

Ak do objemu  $V_{\Sigma}$  ohraničeného plochou  $\Sigma$  vtečie za jednotku času rovnaké množstvo kvapaliny ako z nej vytečie, potom tok bude nulový. Ak sa však v uzavretom objeme nachádza zdroj kvapaliny (napr. prameň, topiaca sa ľadová kryha) potom cez plochu pretečie za jednotku času viac kvapaliny ako pritečie a tok bude kladný. Z uvedeného vyplýva, že tok poľa cez limitný objem  $V_{\Sigma}$ by mohol v teórii polí reprezentovať užitočnú veličinu, ktorá by poskytovala informáciu, či v danom bode je zdroj (žriedlo) kvapaliny alebo nie je<sup>8</sup>. Zaveďme takúto veličinu a nazvime ju divergencia:

$$div \, \overrightarrow{v} = \lim_{V_{\Sigma} \to 0} \frac{1}{V_{\Sigma}} \oint_{\Sigma} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v}$$
 (8.29)

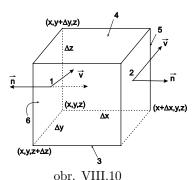
Polia, pre ktoré  $div \overrightarrow{v} > 0$ , sa nazývajú žriedlové, polia s  $div \overrightarrow{v} < 0$  sú norové a pre  $div \overrightarrow{v} = 0$  sú bezžriedlové. Definícia divergencie je síce názorná, ale neumožňuje priamy výpočet. Počítanie takejto limity je nepraktické a preto sa pokúsime nájsť jednoduchší spôsob. Pri limitnom zmenšovaní objemu V sa postupne stráca rozdiel medzi rôznymi počiatočnými tvarmi objemových útvarov V. Zoberme preto špeciálny prípad infinitenzimálnej kvádra podľa obrázka VIII.10 a vypočítajme tok cez jej povrch.

 $<sup>^5</sup>$ V ďalšom texte budeme pracovať s vektorom plochy  $d\vec{S}$ , ktorého veľkosť je rovný danej ploche a je orientovaný v smere normály  $\vec{n}$ 

<sup>&</sup>lt;sup>6</sup> Valec má výšku  $vdt\cos\varphi$ , pričom  $\varphi$  je uhol medzi vektorom rýchlosti  $\overrightarrow{v}$  a normálou  $\overrightarrow{n}$ na plochu dS

 $<sup>^{7}\</sup>varphi$  je uhol medzi normálou na plochu a vektorom rýchlosti  $\vec{v}$ .

<sup>&</sup>lt;sup>8</sup>Limitným zmenšovaním objemu  $V_{\Sigma}$  sa dostaneme k bodu  $P_0$ 



Dostaneme ho spočítaním tokov cez každú zo šiestich stien. najprv uvažujme o protiľahlých stenách 1 a  $2^9$  :

$$N_{1,2} = \iint_{2} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v} + \iint_{1} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v}$$

$$= \left[ v_{x} \left( x + \Delta x, y + \frac{\Delta y}{2}, z + \frac{\Delta z}{2} \right) - v_{x} \left( x, y + \frac{\Delta y}{2}, z + \frac{\Delta z}{2} \right) \right] \cdot \Delta y \Delta z$$

$$(8.31)$$

Predelením rovnice  $\Delta x$  a vykonaním limitného prechodu  $\Delta x \to 0$ , výraz v hranatej zátvorke zodpovedá parciálnej derivácii:

$$\iint_{12} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v} = \frac{\partial v_x}{\partial x} \Delta x \Delta y \Delta z \tag{8.32}$$

Zopakovaním postupu pre ostatné páry stien pre celkový tok dostaneme výraz<sup>10</sup>:

$$\oint_{kv\acute{a}der} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v} = \left[ \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} + \frac{\partial v_z}{\partial z} \right] \Delta x \Delta y \Delta z$$
(8.33)

$$\lim_{V \to 0} \frac{1}{V} \oint_{kv\acute{a}der} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v} = \left[ \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} + \frac{\partial v_z}{\partial z} \right]$$
(8.34)

Porovnaním (8.34) s definíciou divergencie (8.29) je zrejmé, že pre zavedenú veličinu-divergenciu platí:

$$div \overrightarrow{v} = \left[ \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} + \frac{\partial v_z}{\partial z} \right] = \overrightarrow{\nabla} \cdot \overrightarrow{v}$$
 (8.35)

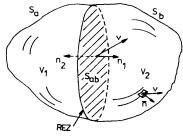
Príklad 9 Rýchlosť kvapaliny v rieke sa mení podľa rovnice  $\vec{v} = (3x^2, 2x + y, z)$ . Ak dosadíte súradnice x, y, z v metroch, rýchlosť výjde v  $m s^{-1}$ . Nájdite také miesto v potoku, v ktorom nie je žriedlo kvapaliny

*Riešenie*: Kvapalina nemá žriedlo v tých miestach, pre ktoré  $div \vec{v} = 0$ :

$$\overrightarrow{\nabla} \cdot \overrightarrow{v} = \left[ \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} + \frac{\partial v_z}{\partial z} \right] = 6x + 2 = 0$$

$$x = -\frac{1}{3}m$$

Majme uzavretú plochu S, ktorá ohraničuje objem V. Rozdeľme objem V ľubovoľným rezom na dve časti.



obr. VIII.11

Dostaneme tak dve uzavreté plochy a dva objemy. Objem  $V_1(V_2)$  ohraničuje plocha  $S_1(S_2)$ , ktorá pozostáva z časti pôvodnej plochy  $S_a(S_b)$  a z plochy rezu  $S_{ab}(S_{ba})$ . Sčítaním tokov cez parciálne plochy  $S_1$  a  $S_2$  zistíme, že tok cez pôvodnú plochu  $S^{11}$  je rovný sume tokov cez plochy parciálne:

$$\iint_{S_{a}} d\overrightarrow{S}_{1} \cdot \overrightarrow{v} + \iint_{S_{ab}} d\overrightarrow{S}_{1} \cdot \overrightarrow{v} + \iint_{S_{b}} d\overrightarrow{S}_{2} \cdot \overrightarrow{v} + \iint_{S_{ba}} d\overrightarrow{S}_{2}(8.36)$$

$$= \oint_{S} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v} \qquad (8.37)$$

Ľubovoľný útvar sa dá vytvoriť naskladaním parciálnych uzavretých plôch v tvare infinitenzimálnych kociek:

$$\oint_{S} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v} = \sum_{i} \oint_{kocka} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v} = \sum_{i} div \overrightarrow{v} dV_{i} = \iiint div \overrightarrow{v} dV$$

$$\oint_{S} d\overrightarrow{S} \cdot \overrightarrow{v} = \iiint div \overrightarrow{v} dV \qquad (8.38)$$

Rovnica (8.38) sa nazýva Gaussova veta.

<sup>&</sup>lt;sup>9</sup>Pretože uvažujeme o malom kvádre, môžeme hodnoty vektorov na stenách aproximovať hodnotami v strede kocky. Pre prvú stenu platí:  $\overrightarrow{v} = [v_x(1), v_y(1), v_z(1)], d\overrightarrow{S} = (-\Delta y \Delta z, 0, 0)$ , pre druhú stenu:  $\overrightarrow{v} = [v_x(2), v_y(2), v_z(2)], d\overrightarrow{S} = (\Delta y \Delta z, 0, 0)$ . Vektory plochy sú orientované von z objemu.

<sup>&</sup>lt;sup>10</sup>Objem kvádra  $\Delta x \Delta y \Delta z = dV$ 

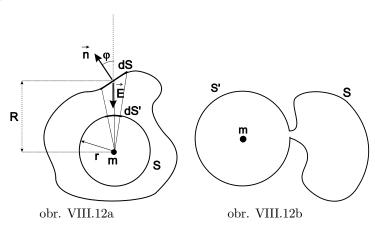
171

**Gaussov zákon.** Skúmajme tok intenzity gravitačného poľa uzavretou plochou S.

i) Umiestnime do stredu guľovej plochy s polomerom r hmotný bod s hmotnosťou m a vypočítajme tok $^{12}$ :

$$\oint_{S} \overrightarrow{E} \cdot d\overrightarrow{S} = \oint_{S} \varkappa \frac{m}{r^{2}} dS = \varkappa \frac{m}{r^{2}} \oint_{S} dS = -\varkappa 4\pi m \tag{8.39}$$

ii) Ak plocha má všeobecný tvar S, potom obklopíme hmotný bod guľovou plochou  $S^{\shortparallel}$  s takým polomerom, aby celá bola vo vnútri objemu (obr. VIII.12a). Spojme čiarami hmotný bod s okrajmi infinitenzimálnej plochy dS. Vzniknutý kužeľ vytne na guľovej ploche  $S^{\shortparallel}$  element  $dS^{\shortparallel}$ . Tok plochou dS je  $d\Phi = \overrightarrow{E}(R) \cdot d\overrightarrow{S} = E(R) \, dS \cos \varphi$ , tok cez plochu  $dS^{\shortparallel}$  bude  $d\Phi^{\shortparallel} = E(r) \, dS^{\shortparallel}$ , pritom  $\frac{E(r)}{E(R)} = \frac{R^2}{r^2}$  a  $\frac{dS^{\shortparallel}}{dS} = \frac{r^2 \cos \varphi}{R^2}$ . Vzájomným porovnaním vyplynie:  $d\Phi = d\Phi^{\shortparallel}$  a preto celkové toky cez obe plochy sú rovnaké:  $\Phi = \varkappa 4\pi m$ 



- iii) Výsledok nemožno ešte automaticky použiť pre prípad, keď hmotný bod je umiestnený mimo plochy S. Použijeme pomocnú guľovú plochu S' s takým polomerom, aby sa obe plochy takmer dotýkali (obr. VIII.12b). Podľa predchádzajúcich analýz tok plochou S+S' ako aj dielčou plochou S' bude rovný  $\Phi=\varkappa 4\pi m$ , tok spojovacou časťou možno zanedbať. Tok plochou S ie teda nulový.
- iv) Zovšeobecníme tieto výsledky pre ľubovoľné rozmiestnenie a počty hmotných bodov. Výsledná intenzita na ploche S bude určená superpozíciou

intenzít od jednotlivých hmotných bodov:

$$\Phi = \oint_{S} \left( \overrightarrow{E}_{1} + \overrightarrow{E}_{2} + ... \overrightarrow{E}_{N} \right) \cdot d\overrightarrow{S} = -\varkappa 4\pi \sum_{i} m_{i}$$
 (8.40)

Tok teda závisí iba od celkovej hmotnosti pod integračnou plochou.

Príklad 10 Vypočítajte intenzitu gravitačného poľa vo vnútri Zeme. Predpokladajte, že jej hustota je konštantná. Do Zeme sme vyvítali dva tunely, jeden "vodorovný" a druhý prechádzajúci cez jej stred (obr. VIII.13). Pustili sme do nich telesá, ktoré začali vykonávať harmonický pohyb. Porovnajte ich periódy.

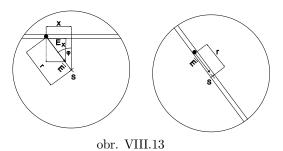
*Riešenie*: Pole je sféricky symetrické, preto množina bodov s rovnakou hodnotou intenzity bude mať tvar gúľových plôch. Vypočítajme tok cez takéto plochy a použime Gaussov zákon:

$$\Phi = \oint_{gu\bar{l}a} \overrightarrow{E} \cdot d\overrightarrow{S} = -\varkappa 4\pi \rho \frac{4}{3}\pi r^3$$

$$E4\pi r^2 = \varkappa 4\pi \rho \frac{4}{3}\pi r^3$$

$$E = \frac{4}{3}\varkappa \pi \rho r$$

Intenzita gravitačného poľa vo vnútri Zeme sa mení so vzdialenosťou od jej stredu lineárne. Napíšme pohybovú rovnicu v smere osi x, najskôr pre guličku, ktorá sa nachádza vo "vodorovnom" tuneli:



$$m\ddot{x} = -m\frac{4}{3}\varkappa\pi\rho r\sin\varphi = -m\frac{4}{3}\varkappa\pi\rho r\frac{x}{r}$$
$$\ddot{x} = -\frac{4}{3}\varkappa\pi\rho x$$

 $<sup>^{12}\</sup>vec{E}$  je vektor intenzity a smeruje do stredu zeme:  $\vec{E}$ . []  $d\vec{S}$ 

čo zodpovedá harmonickému pohybu s uhlovou frekvenciou  $\omega = \sqrt{\frac{4}{3}\varkappa\pi\rho}$  a periódou:

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = \frac{2\pi}{\sqrt{\frac{4}{3}\varkappa\pi\rho}}$$

Ak tunel bude prechádzať cez stred zeme, potom pohybová rovnica:

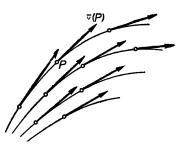
$$m\ddot{r} = -m\frac{4}{3}\varkappa\pi\rho r$$

a pohyb bude opäť harmonický, s rovnakou periódou:

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = \frac{2\pi}{\sqrt{\frac{4}{3}\varkappa\pi\rho}}$$

Perióda, ktorou teleso kmitá v tuneli, nezávisí od spôsobu jeho vyvítania.

Podobne ako skalárne polia sme zobrazovali ekviskalárnymi plochami, grafické zobrazenie vektorových polí sa uskutočňuje pomocou tzv. čiar vektora (obr. VIII.14) .



obr. VIII.14

Vektor  $\overrightarrow{v}$  má v každom bode vektorovej čiary smer dotyčnice, ktorá je súhlasne orientovaná s orientáciou vektora<sup>13</sup>. Je preto zrejmé, že pre rovnicu čiary platí<sup>14</sup>:

$$d\overrightarrow{r} \times \overrightarrow{v} = \overrightarrow{0} \tag{8.41}$$

Z čoho vyplýva:

174

$$\frac{dx}{v_x} = \frac{dy}{v_y} = \frac{dz}{v_z} \tag{8.42}$$

Príklad 11 Nájdite tvar siločiary v elektrostatickom poli bodového náboja Riešenie: Podľa  $(8.42)^{15} \frac{dx}{x} = \frac{dy}{y} = \frac{dz}{z}$ . Riešením týchto diferenciálnych rovníc sú priamky prechádzajúce začiatkom..

Príklad 12 Odvoď te vzťah (8.42) na základe hydronynamickej analógie.

Riešenie: Vektorová čiara má v každom bode smer vektora rýchlostí:  $\frac{dx}{dt}=v_x,$   $\frac{dy}{dt}=v_y, \frac{dz}{dt}=v_z.$ . Porovnaním dt dostaneme požadovanú rovnicu:

$$dt = \frac{dx}{v_x} = \frac{dy}{v_y} = \frac{dz}{v_z}.$$

#### 8.1.3 Rotácia vektorových polí

Cirkulácia vektora Pod cirkuláciou vektorového poľa  $\vec{v}$  budeme rozumieť integrál po uzavretej krivke  $\Gamma$ 

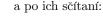
$$L = \oint_{\Gamma} \vec{v} \cdot d\vec{l} \tag{8.43}$$

Vektorový diferenciálny element  $d\vec{l}$  má smer dotyčnice ku krivke. Jeho orientácia je daná dohodou o zmysle obchádzania krivky, napr. proti smeru hodinových ručičiek. Cirkulácia bude tým väčšia, čím sa orientácia vektora  $\vec{v}$  bude viac blížiť k dotyčnici  $d\vec{l}$ . Na lepšie pochopenie fyzikálneho zmyslu cirkulácii využijeme opäť hydrodynamickú analógiu. Predstavme si, že integračnou krivkou je kružnica. Nech táto kružnica reprezentuje obvod kolesa (obr. VIII.15a), kroré má po obvode pripevnené lopatky a môže sa otáčať okolo svojej osi. (na meranie cirkulácie vektora intenzity elektrického poľa, by sme namiesto lopatiek použili malé nabité gule, obr. VIII.15b)

 $<sup>^{13} \</sup>rm Vo$ fyzike ste sa s nimi už stretli vo forme siločiar, magnetických indukčných čiar, prúdočiar a pod.

<sup>&</sup>lt;sup>14</sup>Vektory  $\overrightarrow{dr} || \overrightarrow{v}$ , kde  $\overrightarrow{dr}$  je súčasťou čiary

<sup>&</sup>lt;sup>15</sup>Vektor intenzity elektrického poľa  $\vec{E} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{q}{r^3} \overrightarrow{r} = \frac{q}{4\pi\varepsilon_0 r^3} (x, y, z)$ 



176

$$\oint_{\square} \vec{v} \cdot d \overrightarrow{l} = \left( \frac{\partial v_y}{\partial x} - \frac{\partial v_x}{\partial y} \right) \Delta x \Delta y \tag{8.47}$$

V zátvorke sa nachádza z-ová zložka vektora  $\left(\overrightarrow{\nabla}\times\overrightarrow{v}\right)_z$ , pričom súčin  $\Delta x\,\Delta y=dS$ . Zavedením jednotkového normálového vektora  $\overrightarrow{n}$  na túto plochu, vzťah (8.47) zapíšeme v invariantnom vektorovom tvare<sup>16</sup>:

$$\oint_{\square} \overrightarrow{v} d\overrightarrow{l} = \left( \overrightarrow{\nabla} \times \overrightarrow{v} \right)_z dS = \left( \overrightarrow{\nabla} \times \overrightarrow{v} \right) \cdot \overrightarrow{n} dS \qquad (8.48)$$

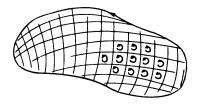
$$\lim_{\Gamma \to P_0} \frac{\oint_{\Gamma} \overrightarrow{v} d\overrightarrow{l}}{S_{\Gamma}} = \left( \overrightarrow{\nabla} \times \overrightarrow{v} \right) \cdot \vec{n}$$
(8.49)

Vzájomným porovnaním (8.48) a (8.44) pre rotáciu platí::

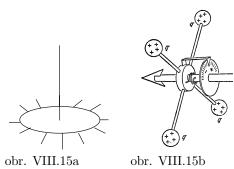
$$rot \overrightarrow{v} = \overrightarrow{\nabla} \times \overrightarrow{v} \tag{8.50}$$

Posledný vzťah rozpíšme:

Cirkuláciu po akejkoľvek uzavretej krivke možno uviesť do súvislosti s rotáciou vektorového poľa. Vnútro krivky vyplníme vhodnou plochou a celú ju pokryjeme infinitenzimálnymi obdĺžnikmi (obr. VIII.17).



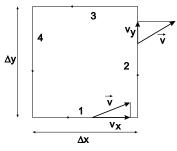
obr. VIII.17



Koleso sa po vložení do kvapaliny bude otáčať tým rýchlejšie, čím bude cirkulácia L väčšia. Ak vektor rýchlosti kvapaliny je ľubovoľnom mieste konštantný, koleso sa neroztočí. Ak v kvapaline existuje vír, koleso sa môže otáčať s rôznou uhlovou rýchlosťou, v závisloti od natočenia jeho osi k osi víru. Na skúmanie prítomnosti víru v danom bode kvapaliny zavedieme veličinu-rotáciu :

$$rot \, \vec{v} \cdot \vec{n} = \lim_{\Gamma \to P_0} \frac{\oint_{\Gamma} \vec{v} d\vec{l}}{S_{\Gamma}} \tag{8.44}$$

kde  $P_0$  je bod, okolo ktorého budeme uzatvárať krivku Γ. Polia, pre ktoré nadobudne rot  $\vec{v}$  nenulovú hodnotu, nazveme  $v\acute{r}rov\acute{y}m$ i, ostatné  $nev\acute{t}rov\acute{y}m$ i. Počítať takéto limity je zdĺhavé a nepraktické, preto sa pokúsme určiť ju iným spôsobom. Zoberme elementárnu plôšku v tvare obdĺžnika so stranami  $\Delta x$ ,  $\Delta y$  rovnobežnými s príslušnými kartézskymi osami (obr. VIII.16).



obr. VIII.16

Vektor  $\vec{v}$  sa pozdĺž strán takmer nemení a preto ho možno reprezentovať hodnotou a smerom v ich strede. Príspevky k cirkulácii pozdĺž dvojice rovnobežných strán najskôr pravej a ľavej potom hornej a dolnej budú::

$$\left[v_y\left(x + \Delta x, y + \frac{\Delta y}{2}\right) - v_y\left(x, y + \frac{\Delta y}{2}\right)\right] \Delta y = \frac{\partial v_y}{\partial x} \Delta x \Delta y \quad (8.45)$$

$$\left[-v_x\left(x + \frac{\Delta x}{2}, y + \Delta y\right) + v_x\left(x + \frac{\Delta x}{2}, y\right)\right] \Delta x = -\frac{\partial v_x}{\partial y} \Delta x \Delta y \quad (8.46)$$

 $<sup>^{16}{\</sup>rm V}$ našom prípade  $\vec{n}=\vec{k},$ kde  $\vec{k}$ je bázový vektor v smere súradnice z.

Pri sčitovaní cirkulácií pozdĺž obvodov malých obdĺžnikov sa rušia príspevky na spoločných hraniciach (integrujeme dvakrát v opačných smeroch)<sup>17</sup>:

$$\oint_{\Gamma} \overrightarrow{v} \cdot d \overrightarrow{l} = \sum \oint_{\square} \overrightarrow{v} \cdot d \overrightarrow{l} = \sum rot \overrightarrow{v} \cdot d \overrightarrow{S}_{i} = \iint_{S_{\Gamma}} rot \overrightarrow{v} \cdot d \overrightarrow{S} \quad (8.51)$$

Vzťah (8.51) sa nazýva Stokesova veta, ktorá umožňuje prevádzať krivkový integrál pozdĺž Γ na plošný integrál cez plochu, ohraničenú krivkou Γ. Takýchto plôch existuje nekonečne veľa.

#### Využitie Stokesovej vety: 1, Výpočet obsahov plôch.

Predpokladajme, že máme vypočítať obsah plochy, ktorá je ohraničená uzavretou krivkou Γ, pričom celá leží v rovine xy. Plošné elementy majú iba z-ovú zložku:  $d\overrightarrow{S} = (0, 0, dS) = (0, 0, dxdy)$  a podľa (8.51):

$$\oint_{\Gamma} \overrightarrow{v} \cdot d\overrightarrow{l} = \iint_{S_{\Gamma}} rot \overrightarrow{v} \cdot d\overrightarrow{S} = \iint_{S_{\Gamma}} \left( \frac{\partial v_y}{\partial x} - \frac{\partial v_x}{\partial y} \right) dx dy \tag{8.52}$$

Pri vhodnej voľbe vektorovej funkcie  $\overrightarrow{v}$ , možno z integrantu na pravej strane rovnice (8.52) vytvoriť konštantu a celý integrál previesť na výpočet plochy. Nech  $\overrightarrow{v} = (-y, x, 0)$ , potom dosadením do (8.51):

$$\oint_{\Gamma} (-ydx + xdy) = 2 \iint_{S_{\Gamma}} dxdy$$
(8.53)

$$S = \frac{1}{2} \oint_{\Gamma} \left( -ydx + xdy \right) \tag{8.54}$$

Príklad 13 Vypočítajte obsah plochy ohraničenej elipsou.

 $Rie \check{s}enie$ : Elipsu parametrizuj<br/>me podľa t:

$$x = a\cos t \qquad dx = -a\sin t \, dt \tag{8.55}$$

$$y = b\sin t \qquad dy = b\cos t \, dt \tag{8.56}$$

$$\int_{\Gamma_a} \overrightarrow{v} d\overrightarrow{l} + \int_{\Gamma_{ab}} \overrightarrow{v} d\overrightarrow{l} + \int_{\Gamma_{ba}} \overrightarrow{v} d\overrightarrow{l} + \int_{\Gamma_b} \overrightarrow{v} d\overrightarrow{l} + \int_{\Gamma_b} \overrightarrow{v} d\overrightarrow{l} = \oint_{\Gamma} \overrightarrow{v} d\overrightarrow{l}$$

Po dosadení do (8.54) dostávame:

178

$$S = \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} \left( ab \sin^2 t + ab \cos^2 t \right) dt = \pi ab$$

2, testovanie konzervatívnosti vektorových polí

Pole je konzervatívne, keď práca po ľubovoľnej uzavretej krivke je nulová  $\oint_{\Gamma} \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{l} = 0$ . Vyjadrením sily podľa rovnice (8.18) a aplikovaním Stokesovej vety:

$$\oint_{\Gamma} \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{l} = \oint_{\Gamma} rot \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{S} = \oint_{S_{\Gamma}} (\overrightarrow{\nabla} \times \overrightarrow{F}) \cdot d\overrightarrow{S} = 0$$

Keďže uvedený integrál musí byť nulový po akejkoľvek ploche, ktorej kontúrom je  $\Gamma$  potom nutnou a postačujúcou podmienkou konzervatívnych polí je:

$$\vec{\nabla} \times \vec{F} = rot \vec{F} \equiv \vec{0} \tag{8.57}$$

 $\Diamond$ 

Príklad 14 Dokážte, že každé sféricky-symetrické centrálne pole je konzervatívne.

Riešenie: Sféricky symetrické centrálne polia sa vyznačujú tým, že sila má rovnaký smer ako polohový vektor a teda platí:

$$\vec{F} = f(r)\,\vec{r}$$

kde f(r) je funkcia závislá od veľkosti polohového vektora. Keďže

$$rot\vec{F} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ f(r)x & f(r)y & f(r)z \end{vmatrix} = \vec{i} \left( \frac{\partial f(r)}{\partial r} \frac{y}{r} z - \frac{\partial f(r)}{\partial r} \frac{z}{r} y \right) + \vec{j}0 + \vec{k}0 = \vec{0}$$

$$(8.58)$$

pole je konzervatívne.

 $<sup>^{17}</sup>$ Cirkulácia po  $\Gamma_1$ /obr/ je súčtom integrálov po  $\Gamma_a$ a  $\Gamma_{ab}$ . Podobne ako cirkulácia po  $\Gamma_2$ . Integrál po  $\Gamma_{ab}$  bude mať v prípade krivky  $\Gamma_1$ opačné znamienko ako v prípade  $\Gamma_2$ , pretože smer obehu bude opačný:

Riešenie: Každé konzervatívnemu poľu dokážeme priradiť potenciálnu energiu U, pričom  $\vec{F} = -grad U$ . Dosadením do (8.57) dostávame prvú identitu:

$$rot\vec{F} = -rot \operatorname{grad} U \equiv \vec{0}$$

Druhú identitu dokážeme zo Stokesovej vety.

$$\oint_{\Gamma} \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{l} = \int_{S_{\Gamma}} rot \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{S}$$

Krivka  $\Gamma$  sa postupným uzatváraním scvrkne na bod a plocha  $S_{\Gamma}$  sa stane uzavretou. Krivkový integrál po  $\Gamma$ sa blíži k nule. Podľa Gausovej vety ďalej platí:

$$\oint_{\Gamma} \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{l} = \int_{S_{\Gamma}} rot \overrightarrow{F} \cdot d\overrightarrow{S} = \int_{V_{S}} \overrightarrow{\nabla} \cdot \left( \overrightarrow{\nabla} \times \overrightarrow{F} \right) dV = 0$$

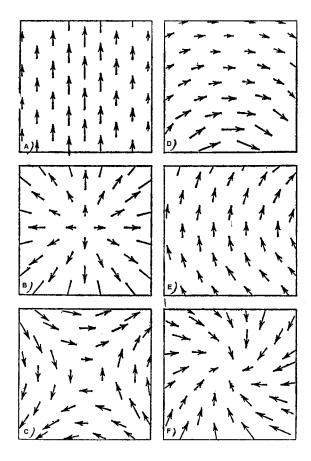
Rovnosť je splnená pre akýkoľvek objem, ktorý prechádza bodom a preto:

$$\vec{\nabla} \cdot \left( \vec{\nabla} \times \vec{F} \right) = 0 \tag{8.59}$$

teda  $\operatorname{div}\operatorname{rot}\overrightarrow{F}=0.$ 

Príklad 16 Divergencia štyroch zo znázornených vektorových polí na obr. 8.1 je rovná nule. Pokúste sa určiť charakteristiky poľa  $\vec{F}$ :  $rot \vec{F}$  a  $div \vec{F}$ 

Riešenie: Riešenie je znázornené na obr. 8.2. **a**, Ak sa pohybujeme v smere vektora  $\vec{F}$ , vektor zostáva konštantný  $\frac{\partial \vec{F}}{\partial y} = \vec{0}$ ,  $F_x = 0 \Longrightarrow div \vec{F} = 0$ . Ak určíme cirkuláciu napr. pozdĺž slučky znázornenej na obrázku zistíme, že  $rot \vec{F} \neq \vec{0}$ . **b**, Ide o centrálne pole, vektor  $\vec{F}$  je radiálny a jeho veľkosť závisí len od vzdialenosti r. Podľa (8.58)  $rot \vec{F} = \vec{0}$ . Jeho divergencia nemôže byť nulová, pretože v strede obrázka sa nachádza zdroj. **c**, Z obrázku sa nedá jednoznačne určiť charakter poľa, ale je možné, že  $rot \vec{F} = \vec{0}$  a  $div \vec{F} = 0$ . **d**, Nevidno žiadne žriedlo poľa  $\Longrightarrow div \vec{F} = 0$ . Ide zrejme o pole, ktorého veľkosť vektora  $\vec{F}$  klesá so vzdialenosťou  $F \sim \frac{1}{r} \Rightarrow rot \vec{F} = \vec{0}$ . **e**, nevidno žiadne žriedlo  $\Longrightarrow div \vec{F} = 0$ , je však očividné že cirkulácia vektora  $\vec{F}$  cez znázornenú slučku je nenulová  $\Rightarrow rot \vec{F} \neq \vec{0}$ . **f**, v strede je žriedlo  $\Longrightarrow div \vec{F} \neq 0$ , na prvý pohľad je zrejmé že  $rot \vec{F} \neq \vec{0}$  (všimnime si cirkuláciu cez vyznačenú slučku).



Obrázok 8.1:

# div F=0 rot F=0 rot F +0 div F=0 rot F≠0

Obrázok 8.2:

## 8.1.4 Divergencie a rotácie v sférických a cylindrických sústavách.

Vo fyzike sa častokrát potrebujem vyjadriť divergencie a rotácie vektorových polí v iných súradnicových systémoch ako sú kartézske. Vyjadrime preto nabla operátor  $\vec{\nabla}$  a vektor  $\vec{a}$  v cylindrickom súradnicovom systéme (8.25):

$$\vec{\nabla} = \vec{e_r} \frac{\partial}{\partial r} + \vec{e_\varphi} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \varphi} + \vec{e_z} \frac{\partial}{\partial z}$$

$$\vec{a} = a_r \vec{e_r} + a_\varphi \vec{e_\varphi} + a_z \vec{e_z}$$

Dosadením do (8.35) odvodíme vzťah vzťah pre divergenciu:

$$div\vec{a} = \vec{\nabla} \cdot \vec{a} = \left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \vec{e}_\varphi \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \varphi} + \vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z}\right) \cdot (a_r \vec{e}_r + a_\varphi \vec{e}_\varphi + a_z \vec{e}_z) =$$

$$\left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r}\right) \cdot (a_r \vec{e}_r) + \left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r}\right) \cdot (a_\varphi \vec{e}_\varphi) + \left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r}\right) \cdot (a_z \vec{e}_z) +$$

$$+ \left(\vec{e}_\varphi \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \varphi}\right) \cdot (a_r \vec{e}_r) + \left(\vec{e}_\varphi \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \varphi}\right) \cdot (a_\varphi \vec{e}_\varphi) + \left(\vec{e}_\varphi \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \varphi}\right) \cdot (a_z \vec{e}_z) +$$

$$+ \left(\vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z}\right) \cdot (a_r \vec{e}_r) + \left(\vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z}\right) \cdot (a_\varphi \vec{e}_\varphi) + \left(\vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z}\right) \cdot (a_z \vec{e}_z)$$

$$(8.60)$$

Prehľad parciálnych derivácii bázových vektorov:

$$\begin{array}{rcl} \vec{e_r} &=& \cos\varphi\vec{i} + \sin\varphi\vec{j} \\ \vec{e_\varphi} &=& -\sin\varphi\vec{i} + \cos\varphi\vec{j} \\ \vec{e_z} &=& \vec{k} \end{array}$$

je uvedený v nasledovnej tabuľke:

$$\begin{array}{cccc} & \vec{e_r} & \vec{e_\varphi} & \vec{e_z} \\ \frac{\partial}{\partial r} & 0 & 0 & 0 \\ \frac{\partial}{\partial \varphi} & \vec{e_\varphi} & -\vec{e_r} & 0 \\ \frac{\partial}{\partial z} & 0 & 0 & 0 \end{array}$$

Pomocou nej vypočítame jednotlivé členy rovnice (8.60)<sup>18</sup>:

$$\begin{array}{cccc} & a_r\vec{e}_r & a_\varphi\vec{e}_\varphi & a_z\vec{e}_z\\ \vec{r}_r\frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial a_r}{\partial r} & 0 & 0\\ \vec{e}_r\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial \varphi} & \frac{a_r}{r} & \frac{1}{r}\frac{\partial a_\varphi}{\partial \varphi} & 0\\ \vec{e}_z\frac{\partial}{\partial z} & 0 & 0 & \frac{\partial a_z}{\partial z} \end{array}$$

Napr.  $(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r}) \cdot (a_r \vec{e}_r) = \vec{e}_r \cdot \frac{\partial}{\partial r} (a_r \vec{e}_r) = (\frac{\partial}{\partial r} a_r) [\vec{e}_r \cdot \vec{e}_r] + a_r [\vec{e}_r \cdot (\frac{\partial}{\partial r} \vec{e}_r)] = \frac{\partial a_r}{\partial r}$ 

$$\operatorname{div} \vec{a} = \frac{\partial a_r}{\partial r} + \frac{a_r}{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial a_{\varphi}}{\partial \varphi} + \frac{\partial a_z}{\partial z} = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (ra_r) + \frac{1}{r} \frac{a_{\varphi}}{\partial \varphi} + \frac{\partial a_z}{\partial z}$$

Analogicky postupujeme aj v sférickom súradnicovom systéme:

$$div\vec{a} = \frac{\partial a_r}{\partial r} + \frac{2}{r}a_r + \frac{1}{r}\frac{\partial a_{\vartheta}}{\partial \vartheta} + \frac{\cos\vartheta}{r\sin\vartheta}a_{\vartheta} + \frac{1}{r\sin\vartheta}\frac{\partial a_{\varphi}}{\partial \varphi} =$$

$$= \frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}\left(r^2a_r\right) + \frac{1}{r\sin\vartheta}\frac{\partial}{\partial \vartheta}\left(\sin\vartheta a_{\vartheta}\right) + \frac{1}{r\sin\vartheta}\frac{\partial a_{\varphi}}{\partial \varphi}$$
(8.61)

Skalárne vynásobime  $\vec{\nabla} = \vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \vec{e}_{\vartheta} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \vartheta} + \vec{e}_{\varphi} \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \varphi}$  s vektorom  $\vec{a} = a_r \vec{e}_r + a_{\vartheta} \vec{e}_{\vartheta} + a_{\varphi} \vec{e}_{\varphi}$ :

$$div\vec{a} = \vec{\nabla} \cdot \vec{a} = \left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \vec{e}_\vartheta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \vartheta} + \vec{e}_\varphi \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \varphi}\right) \cdot a_r \vec{e}_r + a_\vartheta \vec{e}_\vartheta + a_\varphi \vec{e}_\varphi =$$

$$= \left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r}\right) \cdot (a_r \vec{e}_r) + \left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r}\right) \cdot (a_\vartheta \vec{e}_\vartheta) + \left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r}\right) \cdot (a_\varphi \vec{e}_\varphi) +$$

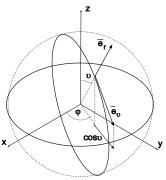
$$+ \left(\vec{e}_\vartheta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \vartheta}\right) \cdot (a_r \vec{e}_r) + \left(\vec{e}_\vartheta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \vartheta}\right) \cdot (a_\vartheta \vec{e}_\vartheta) + \left(\vec{e}_\vartheta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \vartheta}\right) \cdot (a_\varphi \vec{e}_\varphi)$$

$$+ \left(\vec{e}_\varphi \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \varphi}\right) \cdot (a_r \vec{e}_r) + \left(\vec{e}_\varphi \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \varphi}\right) \cdot (a_\vartheta \vec{e}_\vartheta) +$$

$$+ \left(\vec{e}_\varphi \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \varphi}\right) \cdot (a_\varphi \vec{e}_\varphi)$$

$$(8.62)$$

Z obrázka VIII.18 sme vyjadrili bázové vektory:



obr. VIII.18

$$\vec{e_r} = \sin \vartheta \cos \varphi \vec{i} + \sin \vartheta \sin \varphi \vec{j} + \cos \vartheta \vec{k}$$

$$\vec{e_\vartheta} = \cos \vartheta \cos \varphi \vec{i} + \cos \vartheta \sin \varphi \vec{j} - \sin \vartheta \vec{k}$$

$$\vec{e_{\vartheta}} = \sin \varphi \vec{i} + \cos \varphi \vec{j}$$

ktoré parciálne zderivujeme:

184

a dosadili.

Po nahradení skalárneho súčinu v (8.35) vypočítame rotáciu. V cylindrickej súradnicovej sústave zrejme platí:

$$rot\vec{a} = \left(\vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \vec{e}_\varphi \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \varphi} + \vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z}\right) \times (a_r \vec{e}_r + a_\varphi \vec{e}_\varphi + a_z \vec{e}_z) =$$

$$= \vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} \times (a_r \vec{e}_r + a_\varphi \vec{e}_\varphi + a_z \vec{e}_z) +$$

$$+ \vec{e}_\varphi \times \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \varphi} (a_r \vec{e}_r + a_\varphi \vec{e}_\varphi + a_z \vec{e}_z)$$

$$+ \vec{e}_z \times \frac{\partial}{\partial z} (a_r \vec{e}_r + a_\varphi \vec{e}_\varphi + a_z \vec{e}_z)$$

Využitím vlastností vektorového súčinu a horeuvedených prehľadných tabuliek:

$$rot\vec{a} = \left(\frac{1}{r}\frac{\partial a_z}{\partial \varphi} - \frac{\partial a_{\varphi}}{\partial z}\right)\vec{e_r} + \left(\frac{\partial a_r}{\partial z} - \frac{\partial a_z}{\partial r}\right)\vec{e_{\varphi}} + \left(\frac{a_{\varphi}}{\partial r} - \frac{1}{r}\frac{\partial a_r}{\partial \varphi} + \frac{1}{r}a_{\varphi}\right)\vec{e_z}$$

Podobne vo sférických súradniciach<sup>19</sup> pre rotáciu platí:

$$rot\vec{a} = \left(\frac{1}{r}\frac{a_{\varphi}}{\partial\vartheta} - \frac{1}{r\sin\vartheta}\frac{\partial a_{\vartheta}}{\partial\varphi} + \frac{\cos\vartheta}{r\sin\vartheta}a_{\varphi}\right)\vec{e}_{r} + \left(\frac{1}{r\sin\vartheta}\frac{\partial a_{r}}{\partial\varphi} - \frac{\partial a_{\varphi}}{\partial r} - \frac{1}{r}a_{\varphi}\right)\vec{e}_{\vartheta} + \left(\frac{\partial a_{\vartheta}}{\partial r} - \frac{1}{r}\frac{\partial a_{r}}{\partial\vartheta} + \frac{1}{r}a_{\vartheta}\right)\vec{e}_{\varphi}$$

<sup>&</sup>lt;sup>19</sup>Doporučujeme čitateľovi toto tvrdenie dokázať.

#### Cvičenia 8.2

8.1\* Určte divergenciu a rotáciu nasledovných vektorových polí. Ak je pole konzervatívne, nájdite jeho potenciál:  $\vec{F} = (x + y, -x + y, -2z), \vec{E} = (2y, 2x + y, -2z)$ 3z, 3y).

Riešenie: 0;  $\vec{0}$ , U = -2xy - 3zy - konšt

8.2. Majme silové polia s nasledovnými potenciálmi:  $r, \frac{1}{r^3}, \vec{c} \cdot \vec{r}, \frac{\vec{c} \cdot \vec{r}}{r^2}, \frac{\vec{c} \cdot \vec{r}}{r^3}$ , kde  $\vec{c}$  je konštantný vektor. Nájdite sily, ktoré v nich pôsobia!  $Rie \check{s}enie: -\frac{\vec{r}}{r}, -\frac{3r}{r^5}, -\vec{c}, -\frac{r^2\vec{c}-(\vec{c}\cdot\vec{r})2r}{r^4}, -\frac{r^2\vec{c}-3(\vec{c}\cdot\vec{r})\vec{r}}{r^5}$ 

- 8.3. Určte divergenciu nasledovných polí:  $\vec{r}, \frac{\vec{r}}{r^3}, \frac{\vec{c}}{r}$ Riešenie:  $3, 0, -\frac{\vec{c} \cdot \vec{r}}{r^3}$
- 8.4\* Potenciálna energia častice má tvar  $U=\frac{\alpha}{r};\frac{1}{2}kr^2$ , kde r je veľkosť polohového vektora. Nájdite silu, ktorá pôsobí na časticu a vypočítajte prácu, ktorú vykoná pri premiestnení telesa z bodu (1,2,3) do bodu (2,2,3).

Riešenie: a,  $\vec{F} = \frac{\alpha}{r^2} \frac{\vec{r}}{r}$ ,  $A = 0.82\alpha$  b,  $\vec{F} = -k\vec{r}$ , A = -1.5k

8.5\* Teleso sa kĺze z výšky h z podložky tvaru  $y = \sqrt{x}$ . V ktorom bode sa odtrhne od podložky?