

VEKTORN

Fó+Ró

F/
KF

SIDOR: 80 ST

PRIS : ~~25 KR~~

35 kr



VEKTORFÄLT & KLASSISK FYSIK

Vad lär man sig i vektor?

- räkna på flöden
- räkna ut laddning/laddningsförd. i en kondensator
- beskriva fält matematiskt t.ex. magnetfält

Vad är ett fält?

en skalär fkn. i rummet - storlek

en vektorvärd fkn. i rummet - storlek = "längd", riktning

$f(x, y, z)$ skalär fkn. om utvärderarna tillhör \mathbb{R} (\mathbb{C})

$f(x, y, z)$ vektor fkn. om $\forall f \in \mathbb{R}^3$

- ett sätt att behandla fjärrverkande krafter
- en variation av någon storhet i hela rummet

Vektor:

- att räkna integraler

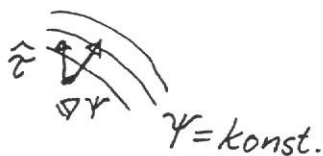
$dS = \hat{u} |ds|$, dr , $\hat{z} \times dr$, Gauss sats, Green's formel

- varför uppstår fält, matematiskt - diff ekv. \leftarrow fysik.
- lösa diff ekv.

VA 2.2 Vi har ett skalärt fält $\Psi(r) = \frac{x}{a} \sin\left(\frac{\pi y}{a}\right) + \frac{z}{a} \tan\left(\frac{\pi y}{a}\right)$

Beräkna riktningsderivatan av $\Psi(r)$ i pkten

$A = (a, 0, -2a) = a\hat{x} - 2a\hat{z}$ i riktningen \vec{AB} , där $B = (3a, -3a, 4a)$



riktningsderivatan i riktn. $\hat{z} = \hat{z} \cdot \nabla \Psi(r) = \frac{\partial \Psi}{\partial z}$

$$\frac{\partial \Psi}{\partial x} = \hat{x} \cdot \nabla \Psi$$

Här: $\hat{z} = \frac{\vec{AB}}{|\vec{AB}|} = \frac{(2a, -3a, 6a)}{7a}$

$$\nabla \Psi = \left(\frac{1}{a} \sin\left(\frac{\pi y}{a}\right), \frac{x\pi}{a^2} \cos\left(\frac{\pi y}{a}\right) + \frac{z\pi}{a^2} (1 + \tan^2\left(\frac{\pi y}{a}\right)), \frac{1}{a} \tan\left(\frac{\pi y}{a}\right) \right)$$

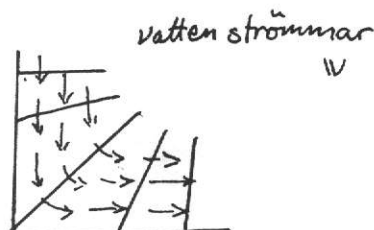
$$\nabla \Psi(A) = \left(0, \frac{\pi}{a} - \frac{2\pi}{a}, 0 \right) \Rightarrow \text{riktningsderivatan i}$$

$$\vec{AB} \text{ rikt} = \nabla \Psi(A) \cdot \hat{z} = \underline{\underline{\frac{3\pi}{7a}}}$$

Nivåyta $f = \text{konst.}$ (f skalärt fält)
 ekvipotentialyta om f är en potential
 isoterm om f är en temperatur
 isobar om f är ett tryck

fältlinje - har tangent i varje pkt. som är det vektorvärda fältet

fältlinjer för vektorfält \vec{F} med potential ϕ ($\vec{F} = -\nabla \phi$)
 är \perp mot ekvipot. linjerna för ϕ



Temperaturen $T(\mathbf{r})$ & värmeströmningstätheten $\mathbf{J}(\mathbf{r}) = -\lambda \nabla T$
(Fouriers lag)

Värmeeffekten hos en yta $S = P = \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S}$

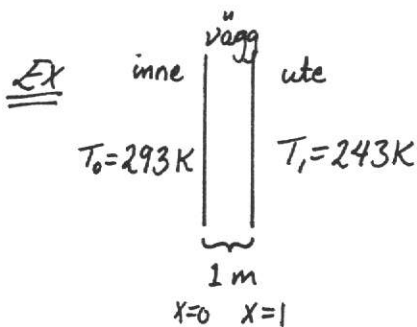
värmeförbehåll $Q = c \rho V T$ $[\text{J}/\text{m}^3]$
 värmekapacitet $[\text{J}/\text{kg K}]$ masstätheten $[\text{kg}/\text{m}^3]$
 (värmeförbehåll)

$$\int_V \frac{\partial Q}{\partial t} dV = - \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = [\text{Gauss sats}] = - \int_V (\nabla \cdot \mathbf{J}) dV$$

Eftersom V var godtycklig så måste integranderna vara lika,

$$\text{dvs. } \frac{\partial Q}{\partial t} = -\nabla \cdot \mathbf{J} = \lambda \nabla^2 T \Rightarrow \boxed{\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\lambda}{c \rho} \nabla^2 T} = \frac{\lambda}{c \rho} (T''_{xx} + T''_{yy} + T''_{zz})$$

$$\nabla = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right) \quad \nabla \cdot \nabla = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$



Hur ser den stationära värmefördelningen ut i väggen? Hur mkt. värme behöver vi tillföra?

Värmeledningsekv. $T''_{xx} = 0$

$$T(x) = Ax + B$$

$$T(x) = -50x + T_0$$

Hur mycket värme strömmar ut?

$$\mathbf{J} = -\lambda T'(x) \hat{x} = 50 \hat{x} \Rightarrow \int_{\text{väggen}} \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \int_{\text{väggen}} (\lambda 50 \hat{x}) \cdot \hat{x} dy dz = \lambda 50 A \text{ [J/s]}$$

VA 2.6 Skalärt fält $\phi(r) = \phi_0(2xz - y^2)/a^2$

I vilken riktning är riktningsderivatan störst (i pkt. $P = (a, 3a, 2a)$)?
Hur stort är maximalt?

Riktningen ges av $\nabla\phi(P)$
Storlek ges av $|\nabla\phi(P)|$

$$\nabla\phi = \frac{\phi_0}{a^2} (2z, -2y, 2x)$$

$$\nabla\phi(P) = \frac{2\phi_0}{a^2} (2a, -3a, a)$$

$$|\nabla\phi(P)| = \frac{|\phi_0|}{|a|^2} 2\sqrt{14}|a| = \frac{2\sqrt{14}}{|a|} |\phi_0|$$

maximala förändr. riktn. $(2, -3, 1)$

VA 2.8

Ekv. för isotermerna nära ett yttre hörn i en vägg är
 $\frac{xy}{a^2} = \text{konstant} = T(x, y)$

Värmeströmtätheten ges av Fouriers lag $\mathcal{J} = -\lambda \nabla T(x, y)$

I vilken riktning strömmar \mathcal{J} i $P = (a, 3a)$?

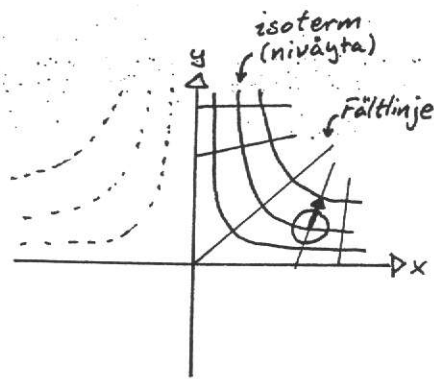
Skissera fältlinjerna för \mathcal{J}

Riktningen ges av $-\nabla T$

vi vet $T \propto \frac{xy}{a^2}$, $T = C \frac{xy}{a^2} \Rightarrow \mathcal{J} \propto -(y, x) \frac{1}{a}$

$\Rightarrow \mathcal{J}(P) \propto -(3, 1)$

VA.2.8 forts.



Räcker att betrakta 1:a kvadranten, eftersom vi betraktar hörnet vid en vägg.

ekv. för fältlinje?

$$\text{Här } \frac{dir}{d\tau} = \frac{-1}{a}(y, x) = \frac{-1}{a}(y(\tau), x(\tau))$$

$r(\tau)$ = ekv. för "fältlinje pkt."

$$\frac{dir}{d\tau} = k \nabla(x(\tau), y(\tau), z(\tau))$$

$$\frac{dir}{d\tau} = x'(\tau) \hat{x} + y'(\tau) \hat{y} \Rightarrow$$

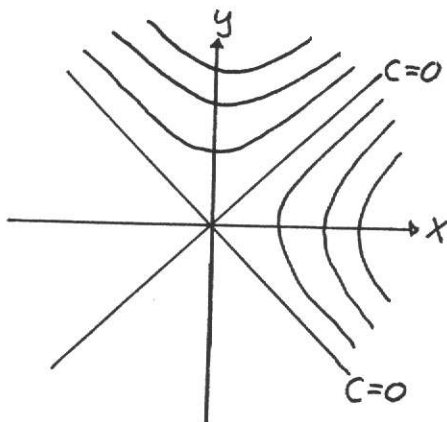
$$\begin{cases} x'(\tau) = -\frac{1}{a} y(\tau) & = \frac{dx}{d\tau} \\ y'(\tau) = -\frac{1}{a} x(\tau) & = \frac{dy}{d\tau} \end{cases}$$

dividera med varandra

$$\frac{dy}{dx} = \frac{y'(\tau)}{x'(\tau)} = \frac{x}{y}$$

Separabel diff. ekv.

$$\Rightarrow y dy = x dx \Rightarrow y^2 = x^2 + C$$



VFA 4.2 a konstant vektor r Ortsvektor

$$\hat{r} = \frac{r}{r}, \quad |r| = r$$

- Visa att
- ① $(a \cdot \nabla)r = a$
 - ② $\nabla(a \cdot r) = a$
 - ③ $\nabla \times (a \times r) = 2a$

$$r = (x, y, z) = x\hat{x} + y\hat{y} + z\hat{z} = \sum_{i=1}^3 x_i \hat{x}_i$$

$$a = \sum_{i=1}^3 a_i \hat{x}_i$$

$$\nabla = \sum_{i=1}^3 \hat{x}_i \frac{\partial}{\partial x_i}$$

$$\textcircled{1} (a \cdot \nabla)r = \left(\sum_{i=1}^3 a_i \hat{x}_i \frac{\partial}{\partial x_i} \right) \sum_{j=1}^3 \hat{x}_j x_j = \left\{ \delta_{ij} = \begin{cases} 1 & \text{om } i=j \\ 0 & \text{annars} \end{cases} \right\} = \sum_{i,j=1}^3 a_i \hat{x}_i \cdot \delta_{ij} = \sum_{i=1}^3 a_i \hat{x}_i = a$$

$$\textcircled{2} \nabla(a \cdot r) = [4.27] = (a \cdot \nabla)r + (r \cdot \nabla)a + (a \times (\nabla \times r)) + (r \times (\nabla \times a)) =$$

$$= a + 0 + 0 + 0 = a$$

$$\left(\nabla \times r = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ x & y & z \end{vmatrix} = \hat{x} \left(\frac{\partial}{\partial y} z - \frac{\partial}{\partial z} y \right) + \dots = 0 \right)$$

Alt.

$$\nabla(a \cdot r) = \sum_{i=1}^3 \hat{x}_i \frac{\partial}{\partial x_i} \left(\sum_{j=1}^3 a_j x_j \right) = \sum_{i,j=1}^3 \hat{x}_i a_j \delta_{ij} = \sum_{i=1}^3 \hat{x}_i a_i = a$$

$$\textcircled{3} \nabla \times (a \times r) = [4.25] = (r \cdot \nabla)a - (\nabla \cdot a)r - (a \cdot \nabla)r + (\nabla \cdot r)a =$$

$$= 0 + 0 - a + 3a = 2a$$

$$\left(\nabla \cdot r = \frac{\partial}{\partial x} x + \frac{\partial}{\partial y} y + \frac{\partial}{\partial z} z = 3 \right)$$

PRODUKT DERIVERINGSREGLER

Kedjeregeln

$$\nabla u(f, g, h, \dots) = \frac{\partial u}{\partial f} \nabla f + \frac{\partial u}{\partial g} \nabla g + \dots = \nabla_f u + \nabla_g u + \dots = (\nabla_f + \nabla_g + \dots) u$$

$$\nabla(fg) = ((\nabla_f + \nabla_g)(fg)) = (\nabla_f f)g + f(\nabla_g g) = (\nabla f)g + f(\nabla g)$$

$$\begin{aligned} \nabla \cdot (fA) &= (\nabla_f + \nabla_A) \cdot (fA) = (\nabla_f + \nabla_{A_x} + \nabla_{A_y} + \nabla_{A_z}) \cdot (fA) = \\ &= (\nabla_f f)A + f(\nabla_A \cdot A) = (\nabla f)A + f(\nabla \cdot A) \end{aligned}$$

$$\nabla \times (fA) = (\nabla_f + \nabla_A) \times (fA) = (\nabla_f f) \times A + f(\nabla_A \times A) = (\nabla f) \times A + f(\nabla \times A)$$

$$\begin{aligned} \nabla \cdot (A \times B) &= (\nabla_A + \nabla_B) \cdot (A \times B) = \nabla_A \cdot (A \times B) - \nabla_B \cdot (B \times A) = \\ &= B \cdot (\nabla_A \times A) - A \cdot (\nabla_B \times B) = B \cdot (\nabla \times A) - A \cdot (\nabla \times B) \end{aligned}$$

$$\nabla \times (A \times B) = (\nabla_A + \nabla_B) \times (A \times B)$$

använd: $a_1 \times (b \times c) = (a_1 \cdot c)b - (a_1 \cdot b)c$

$$\begin{aligned} \nabla_A \times (A \times B) &= \nabla_A \times (B_0 (\hat{x} A_y - \hat{y} A_x)) = B_0 \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_y & -A_x & 0 \end{vmatrix} = B_0 \left(\hat{x} \frac{\partial}{\partial z} A_x + \hat{y} \frac{\partial}{\partial z} A_y + \hat{z} \frac{\partial}{\partial x} A_y - \frac{\partial}{\partial y} A_x \right) \\ &\quad + B_0 \hat{z} \left(\frac{\partial}{\partial z} A_x - \frac{\partial}{\partial z} A_y \right) = \end{aligned}$$

$$\begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ A_x & A_y & A_z \\ 0 & 0 & B_0 \end{vmatrix} = (\hat{x} A_y - \hat{y} A_x) B_0$$

$$= (B \cdot \nabla) A - B(\nabla \cdot A)$$

$$\therefore \nabla_A \times (A \times B) = (B \cdot \nabla) A - B(\nabla \cdot A)$$

$$\text{P.s.s. } -\nabla_B \times (B \times A) = -(A \cdot \nabla) B + A(\nabla \cdot B) \left. \vphantom{\begin{matrix} \nabla_A \times (A \times B) \\ -\nabla_B \times (B \times A) \end{matrix}} \right\} \nabla \times (A \times B) = (B \cdot \nabla) A - (A \cdot \nabla) B + A(\nabla \cdot B) - B(\nabla \cdot A)$$

VA 4.5 Låt vektorfältet $\mathbf{A} = (a_1 \cdot \mathbf{r}) \mathbf{r} f(r)$, a_1 är en fix vektor, $f(r)$ en obekant skalär funkt. Bestäm $f(r)$ s.a. $\nabla \cdot \mathbf{A} = 0$
Beräkna $\nabla \times \mathbf{A}$

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \nabla(f(r)(a_1 \cdot \mathbf{r})) \cdot \mathbf{r} + f(r)(a_1 \cdot \mathbf{r}) \underbrace{\nabla \cdot \mathbf{r}}_{=3} = \nabla f(r) \cdot \mathbf{r} (a_1 \cdot \mathbf{r}) + \underbrace{(\nabla(a_1 \cdot \mathbf{r}))}_{=a_1} f(r) \cdot \mathbf{r} +$$

$$+ 3f(r)(a_1 \cdot \mathbf{r}) = (\nabla r) \frac{\partial f(r)}{\partial r} \cdot \mathbf{r} (a_1 \cdot \mathbf{r}) + 4f(r)(a_1 \cdot \mathbf{r}) = \dots$$

$$\left[\nabla r = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right) \sqrt{x^2 + y^2 + z^2} = \frac{(x, y, z)}{\sqrt{x^2 + y^2 + z^2}} = \frac{\mathbf{r}}{r} (= \hat{r}) \right]$$

$$\dots = \left(\frac{r^2 f'(r) + 4f(r)}{r} \right) (a_1 \cdot \mathbf{r}) = 0 \quad \forall \mathbf{r} \in \mathbb{R}^3$$

$$\Leftrightarrow r f'(r) + 4f(r) = 0$$

$$r^4 f'(r) + 4r^3 f(r) = 0 \Rightarrow r^4 f(r) = C \Rightarrow \underline{\underline{f(r) = C r^{-4}}}$$

Om $f(r) = \frac{C}{r^4}$ så är \mathbf{A} källfritt i hela \mathbb{R}^3

$$\nabla \times \mathbf{A} = \underbrace{[\text{B6}]}_{\text{formelsamlingen}} = (\nabla f(r)(a_1 \cdot \mathbf{r})) \times \mathbf{r} + f(r)(a_1 \cdot \mathbf{r}) \underbrace{(\nabla \times \mathbf{r})}_{=0} = \left\{ \nabla \times \mathbf{r} = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ x & y & z \end{vmatrix} = 0 \right\} =$$

$$= (a_1 \cdot \mathbf{r}) (\nabla f(r)) \times \mathbf{r} + f(r) (a_1 \cdot \mathbf{r}) \times \mathbf{r} =$$

$$= (a_1 \cdot \mathbf{r}) \underbrace{(\nabla r)}_{=\frac{\mathbf{r}}{r}} \times \mathbf{r} \frac{\partial f(r)}{\partial r} + f(r) a_1 \times \mathbf{r} = \underline{\underline{\frac{C}{r^4} a_1 \times \mathbf{r}}}$$

VA 4.7 $\mathbf{V}_1 = -\nabla \phi$, $\mathbf{V}_2 = \nabla \times \mathbf{M}$ där $\phi = \frac{\mathbf{P} \cdot \mathbf{r}}{r^3}$, $\mathbf{M} = \frac{\mathbf{P} \times \mathbf{r}}{r^3}$

\mathbf{P} fix vektor Visa $\mathbf{V}_1 = \mathbf{V}_2$

$$\mathbf{V}_1 = -\nabla \left(\frac{\mathbf{P} \cdot \mathbf{r}}{r^3} \right) = [\text{B9}] = -(\mathbf{P} \cdot \nabla) \frac{\mathbf{r}}{r^3} + \underbrace{\left(\frac{\mathbf{r}}{r^3} \cdot \nabla \right) \mathbf{P}}_{=0, \mathbf{P} \text{ konst.}} + \mathbf{P} \times \underbrace{\left(\nabla \times \frac{\mathbf{r}}{r^3} \right)}_{=0, \mathbf{r} \text{ vinkel fritt}} + \frac{\mathbf{r}}{r^3} \times \underbrace{(\nabla \times \mathbf{P})}_{=0, \mathbf{P} \text{ konst.}} = -(\mathbf{P} \cdot \nabla) \frac{\mathbf{r}}{r^3}$$

$$\left[\mathbf{r} \cdot \nabla = x \frac{\partial}{\partial x} + y \frac{\partial}{\partial y} + z \frac{\partial}{\partial z} = 0 \right]$$

$$\mathbf{V}_2 = \nabla \times \left(\frac{\mathbf{P} \times \mathbf{r}}{r^3} \right) = [\text{B8}] = \underbrace{\left(\frac{\mathbf{r}}{r^3} \cdot \nabla \right) \mathbf{P}}_{=0, \mathbf{P} \text{ konst.}} - \underbrace{(\nabla \cdot \mathbf{P}) \frac{\mathbf{r}}{r^3}}_{=0, \mathbf{P} \text{ konst.}} - (\mathbf{P} \cdot \nabla) \frac{\mathbf{r}}{r^3} + \left(\nabla \cdot \frac{\mathbf{r}}{r^3} \right) \mathbf{P} = -(\mathbf{P} \cdot \nabla) \frac{\mathbf{r}}{r^3} + \left(\nabla \cdot \frac{\mathbf{r}}{r^3} \right) \mathbf{P} =$$

$$= [\text{B5}] = -(\mathbf{P} \cdot \nabla) \frac{\mathbf{r}}{r^3} + \left(\nabla \cdot \frac{\mathbf{r}}{r^3} \right) \mathbf{P} + \left(\frac{1}{r^3} (\nabla \cdot \mathbf{r}) \right) \mathbf{P} = -(\mathbf{P} \cdot \nabla) \frac{\mathbf{r}}{r^3} + \mathbf{P} \left(\frac{-3}{r^4} \mathbf{r} \cdot \mathbf{r} + \frac{3}{r^3} \right) = -(\mathbf{P} \cdot \nabla) \frac{\mathbf{r}}{r^3} = \mathbf{V}_1$$

$$\nabla \times (f(r) \mathbf{r}) = [\text{B6}] = f(r) \nabla \times \mathbf{r} + \underbrace{(\nabla f(r)) \times \mathbf{r}}_{=0} = f'(r) \mathbf{r} \times \mathbf{r} = 0$$

(8)

VA 2.10

Potentialfältet $\Psi(x,y)$ har ekvipotentiallinjerna

$$x^2 + y^2 - 2ax \frac{1+c}{1-c} + a^2 = 0 \quad \text{där } c = e^{-\Psi/\Psi_0}$$

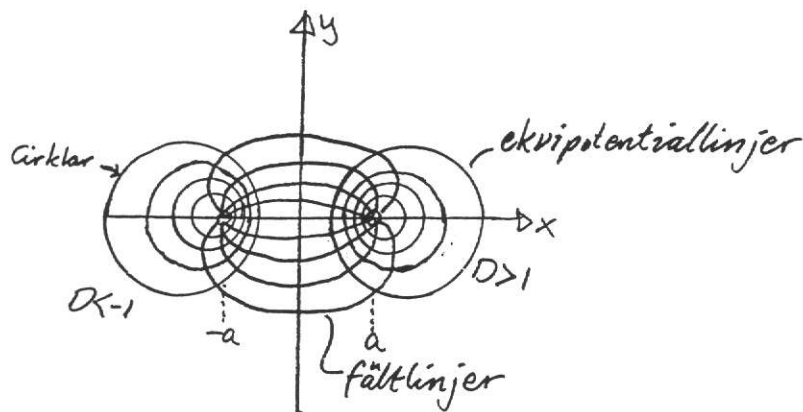
Skissera fältbilden.

$$\frac{1+c}{1-c} = D > 1 \quad \text{om } \Psi > 0 \quad (\Psi_0 > 0)$$
$$< -1 \quad \text{om } \Psi < 0$$

$$(x-aD)^2 + y^2 = D^2 a^2 - a^2 = (D^2 - 1)a^2$$

cirkel med centrum i $(x,y) = (aD, 0)$ & radie $a\sqrt{D^2 - 1}$

$$R = \sqrt{D^2 - 1} a < aD$$



$$\Psi = \Psi_0 \ln \frac{(x-a)^2 + y^2}{(x+a)^2 + y^2} \quad , (k = \frac{1}{\Psi_0})$$

$$\frac{dx}{dt} = k \nabla \Psi \Rightarrow x'(t) = \frac{2(x-a)}{(x-a)^2 + y^2} - \frac{2(x+a)}{(x+a)^2 + y^2}$$

$$y'(t) = \frac{2y}{(x-a)^2 + y^2} - \frac{2y}{(x+a)^2 + y^2}$$

MATLAB \Rightarrow fältlinjer.

Två dd-op. & ett fält
Skalärt fält

$$\textcircled{1} \nabla \cdot \nabla \psi = \nabla^2 \psi = \Delta \psi = \frac{\partial^2}{\partial x^2} \psi + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \psi + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \psi$$

$$\textcircled{2} \nabla \times (\nabla \psi) = (\nabla \times \nabla) \psi = 0$$

Vektorfält

$\textcircled{3} \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A})$ ej förenklingsbart se på varje enskilt fall

$$\textcircled{4} \nabla \cdot (\nabla \times \mathbf{A}) = \left[\begin{array}{l} \text{Skalar} \\ \text{trippel prod.} \end{array} \right] = (\nabla \times \nabla) \cdot \mathbf{A} = 0$$

$$\textcircled{5} \nabla \times (\nabla \times \mathbf{A}) = [a_1 \times (b \times c) = (a_1 \cdot c)b - (a_1 \cdot b)c] = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A}) - (\nabla \cdot \nabla) \mathbf{A}$$

$\nabla^2 \mathbf{A} = \Delta \mathbf{A} = (\Delta A_x, \Delta A_y, \Delta A_z)$ Om vi tittar på prob. i kroklinj. koord. så används $\textcircled{5}$ som def. på $\Delta \mathbf{A}$ dvs. $\nabla^2 \mathbf{A} = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A}) - \nabla \times (\nabla \times \mathbf{A})$

VA 4.11a Beräkna $\nabla^2 \mathbf{v}$ med anv. av $\nabla^2 \mathbf{v} = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{v}) - \nabla \times (\nabla \times \mathbf{v})$
 då $\mathbf{v} = f(r) \hat{\mathbf{r}}$

$$\textcircled{1} \nabla \cdot \mathbf{v} = \nabla \cdot (f(r) \hat{\mathbf{r}}) = \nabla \cdot \left(\frac{f(r)}{r} \mathbf{r} \right) = [3] = \frac{f(r)}{r} (\nabla \cdot \mathbf{r}) + (\nabla \left(\frac{f(r)}{r} \right)) \cdot \mathbf{r} =$$

$$= \frac{f(r)}{r} \cdot 3 + \left(\frac{\partial}{\partial r} \frac{f(r)}{r} \right) \nabla_r \cdot \mathbf{r} = \frac{3f(r)}{r} + \left(\frac{f'(r)}{r} - \frac{f(r)}{r^2} \right) \hat{\mathbf{r}} \cdot \mathbf{r} = \frac{2f(r)}{r} + f'(r)$$

$$\textcircled{2} \nabla \times \mathbf{v} = \nabla \times (f(r) \hat{\mathbf{r}}) = f(r) (\underbrace{\nabla \times \hat{\mathbf{r}}}_{=0}) + \nabla f(r) \times \hat{\mathbf{r}} = f'(r) \underbrace{\hat{\mathbf{r}} \times \hat{\mathbf{r}}}_{=0}$$

$$\textcircled{3} \nabla(\nabla \cdot \mathbf{v}) = \nabla \left(\frac{2f(r)}{r} + f'(r) \right) = (\nabla f) \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{2f(r)}{r} + f'(r) \right) =$$

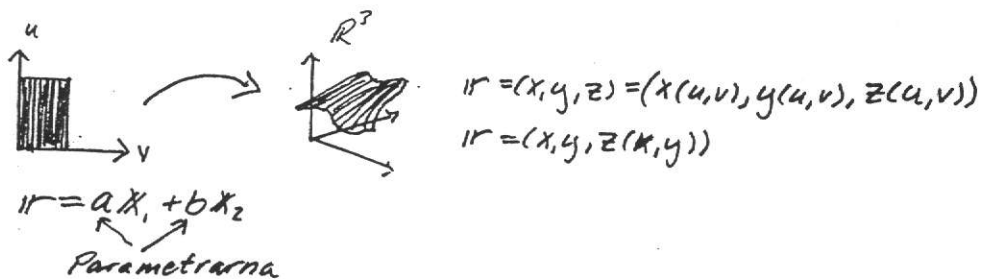
$$= \hat{\mathbf{r}} \left(f''(r) + 2 \frac{f'(r)}{r} - \frac{2f(r)}{r^2} \right)$$

$$\nabla r = \nabla \sqrt{x^2 + y^2 + z^2} \quad \frac{\partial}{\partial x} = \frac{2x \cdot \frac{1}{2}}{\sqrt{x^2 + y^2 + z^2}} = \frac{x}{r} \Rightarrow \nabla r = \frac{(x, y, z)}{r} = \frac{\mathbf{r}}{r} = \hat{\mathbf{r}}$$

$$\nabla g(r) = \frac{\partial g(r)}{\partial r} \nabla r$$

$$\frac{\partial g(r)}{\partial x} = \frac{\partial g(r)}{\partial r} \frac{\partial r}{\partial x}$$

$$\frac{\partial g(r)}{\partial r} = \frac{\partial g(r)}{\partial r} \frac{\partial r}{\partial r}$$



VA 5.1 Härled en parameterframställning för skärningskurvan C mellan ytorna S_1 & S_2

$$S_1 = \{(x, y, z) : 4(x^2 + y^2) + z^2 = 20a^2\}$$

$$S_2 = \{(x, y, z) : \arctan\left(\frac{z}{x+y}\right) = \frac{\pi}{3}\}$$

$$\arctan\left(\frac{z}{x+y}\right) = \frac{\pi}{3} \Leftrightarrow \frac{z}{x+y} = \sqrt{3} \Rightarrow z = \sqrt{3}(x+y)$$

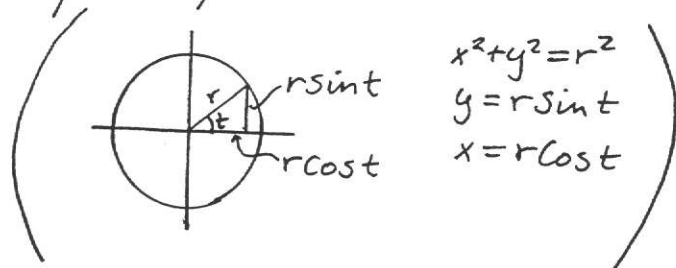
\Rightarrow parameterframställning för S_2 $r(x, y) = (x, y, \sqrt{3}(x+y))$
 alla pkr på C uppfyller

$$\begin{cases} z = \sqrt{3}(x+y) \\ 4(x^2 + y^2) + z^2 = 20a^2 \end{cases} \Rightarrow 4(x^2 + y^2) + 3(x^2 + y^2 + 2xy) = 20a^2$$

$$\Rightarrow 7\left(x + \frac{3}{7}y\right)^2 - \frac{9}{7}y^2 + 7y^2 = 20a^2$$

$$7\left(x + \frac{3}{7}y\right)^2 + \frac{40}{7}y^2 = 20a^2$$

\therefore ellips \Rightarrow parameter framställning



$$y = \sqrt{\frac{20 \cdot 7}{40}} a \sin t = \sqrt{\frac{7}{2}} a \sin t$$

$$x + \frac{3}{7}y = \sqrt{\frac{20}{7}} a \cos t \Rightarrow x = \frac{-3}{\sqrt{14}} a \sin t + \sqrt{\frac{20}{7}} a \cos t$$

$$z = \sqrt{3}(x+y) = \sqrt{3} \left[\sqrt{\frac{20}{7}} a \cos t + \frac{(-3)\sqrt{3}}{\sqrt{14}} a \sin t + \sqrt{\frac{7}{2}} a \sin t \right] =$$

$$= \frac{\sqrt{3}a}{\sqrt{7}} (\sqrt{20} \cos t + 2\sqrt{2} \sin t) \quad t \in [0, 2\pi]$$

(11)

VA 5.3 Härled en parameterframställning för ytan

$$S: |2\mathbf{r} - z\hat{\mathbf{z}}| = 4a \quad z > 0$$

$$\Leftrightarrow |(2x, 2y, 2z - z)|^2 = 16a^2$$

$$4x^2 + 4y^2 + z^2 = 16a^2$$

En parameterframställning för en sfär

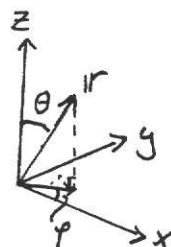
$$x = r \sin \theta \cos \varphi$$

$$\theta \in [0, \pi]$$

$$y = r \sin \theta \sin \varphi$$

$$\varphi \in [0, 2\pi]$$

$$z = r \cos \theta$$



\Rightarrow en parameterframst. för S:

$$\begin{cases} x = 2a \sin \theta \cos \varphi \\ y = 2a \sin \theta \sin \varphi \\ z = 4a \cos \theta \end{cases}$$

$$\Rightarrow 4x^2 + 4y^2 + z^2 = 4 \cdot 4a^2 \sin^2 \theta \cos^2 \varphi + 16a^2 \sin^2 \theta \sin^2 \varphi + 16a^2 \cos^2 \theta = 16a^2$$

$$d\mathbf{r} = |\mathbf{r}'(u)| du \hat{\mathbf{u}} \quad (\text{riktat längs kurvan})$$

litet element riktat längs en parameterframställd kurva

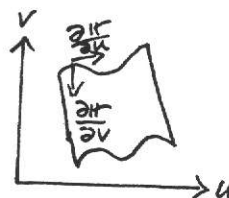
$|\mathbf{r}'(u)|$ skalfaktor för parametern u

$$dS = \hat{\mathbf{n}} du dv \quad (\text{plan yta})$$

$\hat{\mathbf{n}}$ = normal

$$dS = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} du dv$$

u, v parameterframst.



litet volymselement $dV = dx dy dz$ i kart. koord. = $\left| \frac{\partial(x, y, z)}{\partial(u_1, u_2, u_3)} \right| du_1 du_2 du_3$
funktionaldet.

$\mathbf{r}(u_1, u_2, u_3) \quad (\mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}^3 \quad 1-1 \text{ \& kont. deriverbar})$

tangentbasvektorer $\mathbf{t}_i = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u_i} \quad i = 1, 2, 3$

normalbasvektorer $\mathbf{n}_i = \nabla u_i$

ex kart. koord.

$$u_1 = x, \quad u_2 = y, \quad u_3 = z$$

$$\mathbf{t}_x = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial x} = (1, 0, 0) = \hat{\mathbf{x}}$$

$$\mathbf{t}_y = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial y} = (0, 1, 0) = \hat{\mathbf{y}}$$

$$\mathbf{t}_z = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = (0, 0, 1) = \hat{\mathbf{z}}$$

$$\mathbf{n}_x = \nabla x = \hat{\mathbf{x}}$$

$$\mathbf{n}_y = \nabla y = \hat{\mathbf{y}}$$

$$\mathbf{n}_z = \nabla z = \hat{\mathbf{z}}$$

Sfäriska koord.

$$x = r \sin \theta \cos \varphi$$

$$y = r \sin \theta \sin \varphi$$

$$z = r \cos \theta$$

$$\mathbf{t}_r = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial r} = (\sin \theta \cos \varphi, \sin \theta \sin \varphi, \cos \theta) (= \hat{r})$$

$$\mathbf{t}_\theta = r (\cos \theta \cos \varphi, \cos \theta \sin \varphi, -\sin \theta)$$

$$\mathbf{t}_\varphi = r \sin \theta (-\sin \varphi, \cos \varphi, 0)$$

$$\mathbf{t}_r \cdot \mathbf{t}_\theta = 0 \quad |\mathbf{t}_r| = 1$$

$$\mathbf{t}_r \cdot \mathbf{t}_\varphi = 0 \quad |\mathbf{t}_\theta| = r$$

$$\mathbf{t}_\theta \cdot \mathbf{t}_\varphi = 0 \quad |\mathbf{t}_\varphi| = r \sin \theta$$

$$\mathbf{t}_j \cdot \mathbf{n}_j = \delta_{ij}$$



$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u}, \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v}$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u}$$

Nu: ortogonala system
def. av skalfaktor

$$h_{ui} = \left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u_i} \right|$$

$$\left. \begin{aligned} \text{då gäller } \mathbf{t}_i &= h_{ui} \hat{u}_i \\ \mathbf{n}_i &= \frac{\hat{u}_i}{h_{ui}} \end{aligned} \right\} \mathbf{t}_i \cdot \mathbf{n}_i = 1$$

$|\mathbf{d}\mathbf{r}| = \text{bågelementet } dS$

$$d\mathbf{r} = h_1 u_1 \hat{u}_1 du_1 + h_2 u_2 \hat{u}_2 du_2 + h_3 u_3 \hat{u}_3 du_3$$

$$ds^2 = d\mathbf{r} \cdot d\mathbf{r}$$

VA 5.6

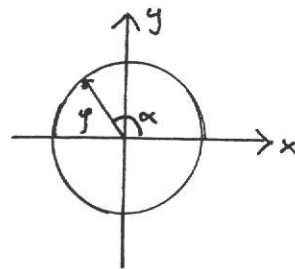
Cylindriska koord. def. av $r = (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, z)$

$$0 \leq \rho < \infty$$

$$0 \leq \alpha < 2\pi$$

Visa att syst. är ort.

beräkna skalfaktor & bägelement



$$\mathbf{t}_\rho = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \rho} = (\cos \alpha, \sin \alpha, 0)$$

$$\mathbf{t}_\alpha = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = \rho(-\sin \alpha, \cos \alpha, 0)$$

$$\mathbf{t}_z = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = (0, 0, 1)$$

$$\left. \begin{array}{l} \mathbf{t}_\rho \cdot \mathbf{t}_\alpha = 0 \\ \mathbf{t}_\rho \cdot \mathbf{t}_z = 0 \\ \mathbf{t}_\alpha \cdot \mathbf{t}_z = 0 \end{array} \right\} \Rightarrow \text{Systemet är ortogonalt.}$$

$$\left. \begin{array}{l} h_\rho = |\mathbf{t}_\rho| = 1 \\ h_\alpha = |\mathbf{t}_\alpha| = \rho \\ h_z = |\mathbf{t}_z| = 1 \end{array} \right\} \Rightarrow$$

$$\hat{\rho} = \frac{\mathbf{t}_\rho}{h_\rho} = (\cos \alpha, \sin \alpha, 0)$$

$$\hat{\alpha} = \frac{\mathbf{t}_\alpha}{h_\alpha} = (-\sin \alpha, \cos \alpha, 0)$$

$$\hat{z} = (0, 0, 1)$$

$$\text{bägelementet } ds = |d\mathbf{r}| = |h_\rho d\rho \hat{\rho} + h_\alpha d\alpha \hat{\alpha} + h_z dz \hat{z}| = \sqrt{d\rho^2 + \rho^2 d\alpha^2 + dz^2}$$

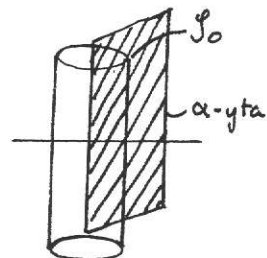
Skissa koord. ytor & koord. kurvor

koord. yta: håll koord. konst. & variera övriga parametrar

ρ -yta: cylinder med radie ρ_0 längs z -axeln

α -yta: halvplan längs z -axeln riktat i x_0 -riktn.

z -yta: plan // xyplanet på höjden z_0

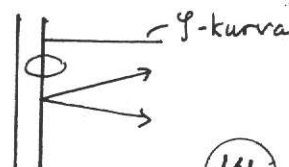


koord. kurva: håll övriga parametrar konst & variera aktuell parameter.

ρ -kurva: stråle ut från z -axeln

α -kurva: cirkel runt z -axeln

z -kurva: linje // z -axeln



u, v, w kroklinj. koord.

koord. kurvor variera en koord. övriga = konst.

de tangenter som finns till koord. kurvorna utgör en bas för \mathbb{R}^3 om u, v, w entydigt beskriver rummet

$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u}, \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v}, \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w}$ OBS! att basvektorerna är funktioner av positionen i rummet.

koord. yta, håll en koord. konst. variera de övriga

$\Rightarrow \exists$ en normal till ytan


Den kan skrivas som $\nabla u, \nabla v, \nabla w$

Även dessa beskriver hela \mathbb{R}^3

Specialfall ortogonala basvektorer

om tangentbasvektorerna, ett ortogonalt system

så är normalbasvektorerna riktade i samma riktn.



$\nabla u // \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w}$

Skalfaktorer $h_u = \left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \right|$ etc.

$$\Rightarrow \boxed{\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u_i} = h_i \hat{u}_i = h_i^2 \nabla u_i}$$

VA 5.7

$$r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}$$

$$\theta = \arccos \frac{z}{\sqrt{x^2 + y^2 + z^2}}$$

$$\varphi = \pi - \left(\pi - \arccos \frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}} \right) \text{Sign}(y)$$

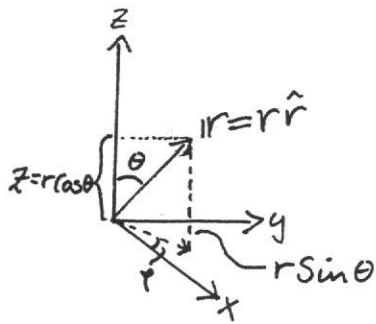
Bestäm tangent & normal basvekt. samt skalfaktor, bågsegment & volymsegment

$$\mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{O}: r \in [0, \infty[$$

$$\theta \in [0, \pi]$$

$$\varphi \in [0, 2\pi[$$

1-1 utom på randen



$$x = r \sin \theta \cos \varphi$$

$$y = r \sin \theta \sin \varphi$$

$$\mathbf{n}_r = \nabla r = \frac{(x, y, z)}{\sqrt{x^2 + y^2 + z^2}} = \frac{\mathbf{r}}{r} \quad \left((\arccos x)' = -\frac{1}{\sqrt{1-x^2}} \right)$$

$$\mathbf{n}_\theta = \nabla \theta = -\frac{1}{\sqrt{1-\frac{z^2}{r^2}}} \left(-\frac{xz}{r^3}, -\frac{yz}{r^3}, \frac{-z^2}{r^3} + \frac{1}{r} \right) = \frac{1}{r^2 \sqrt{1-\frac{z^2}{r^2}}} (xz, yz, -(x^2+y^2))$$

$$\mathbf{r} = (r \sin \theta \cos \varphi, r \sin \theta \sin \varphi, r \cos \theta)$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial r} = (\sin \theta \cos \varphi, \sin \theta \sin \varphi, \cos \theta) = \hat{\mathbf{r}} = \mathbf{n}_r$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} = r(\cos \theta \cos \varphi, \cos \theta \sin \varphi, -\sin \theta) = r \hat{\boldsymbol{\theta}} = r^2 \mathbf{n}_\theta$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} = r \sin \theta (-\sin \varphi, \cos \varphi, 0) = r \sin \theta \hat{\boldsymbol{\varphi}} = r^2 \sin^2 \theta \mathbf{n}_\varphi$$

$$\left(\left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} \right| = r = h_\theta \quad |\mathbf{n}_\theta| = \frac{1}{h_\theta} \quad \mathbf{n}_\theta \parallel \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} \quad m_\theta = \frac{\theta}{h_\theta} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} \frac{1}{h_\theta^2} \right)$$

bägelementet dS : $ds^2 = d\mathbf{r} \cdot d\mathbf{r} = h_r^2 dr^2 + h_\theta^2 d\theta^2 + h_\varphi^2 d\varphi^2$

$$\left(\begin{array}{l} \text{kedje reg. } \partial \mathbf{r} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} du + \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} dv + \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} dw \\ d\mathbf{r} = h_r \hat{\mathbf{r}} dr + h_\theta \hat{\boldsymbol{\theta}} d\theta + h_\varphi \hat{\boldsymbol{\varphi}} d\varphi \end{array} \right)$$

Volynelementet = $\left| \frac{\partial(x, y, z)}{\partial(r, \theta, \varphi)} \right| = h_r h_\theta h_\varphi = r^2 \sin \theta$ (alltid pos.)

VA 5.11En typ av elliptiska koord. ξ, η, φ def. av

$$\mathbf{r} = a(\sinh \xi \cos \eta \cos \varphi, \sinh \xi \cos \eta \sin \varphi, \cosh \xi \sin \eta)$$

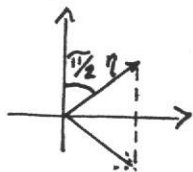
Skissera koord. ytan och uttryck boylelementet i ξ, η, φ

$$\xi \in [0, \infty[$$

$$\eta \in [-\pi/2, \pi/2]$$

$$\varphi \in [0, 2\pi[$$

$$\xi\text{-yta: } \mathbf{r} = (b \cos \eta \cos \varphi, b \cos \eta \sin \varphi, c \sin \eta)$$



$$\sin\left(\frac{\pi}{2} - \eta\right) = \cos \eta$$

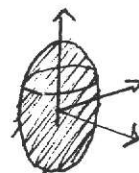
$$\theta \in [0, \pi]$$

$$\mathbf{r} = (b \sin \theta \cos \varphi, b \sin \theta \sin \varphi, c \cos \theta)$$

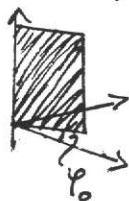
$$\Rightarrow \left(\frac{x}{b}\right)^2 + \left(\frac{y}{b}\right)^2 + \left(\frac{z}{c}\right)^2 = 1$$

$$b = a \sinh \xi_0$$

$$c = a \cosh \xi_0$$

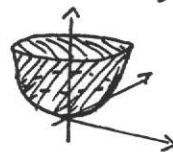
 φ -yta: z fri

$$\frac{y}{x} = \tan \varphi_0 \Rightarrow y = x \tan \varphi_0$$

 φ ett tecken \Rightarrow halvplan

$$\eta\text{-yta: } \mathbf{r} = (b \sinh \xi \cos \varphi, b \sinh \xi \sin \varphi, c \cosh \xi)$$

$$\left(\frac{z}{c}\right)^2 - \left(\frac{x^2 + y^2}{b^2}\right) = 1 \quad \text{rotationshyperboloid}$$



tangent basvektorer

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \xi} = a(\cosh \xi \cos \eta \cos \varphi, \cosh \xi \cos \eta \sin \varphi, \sinh \xi \sin \eta)$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \eta} = a(\sinh \xi \sin \eta \cos \varphi, \sinh \xi \sin \eta \sin \varphi, \cosh \xi \cos \eta)$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} = a(-\sinh \xi \cos \eta \sin \varphi, \sinh \xi \cos \eta \cos \varphi, 0)$$

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \xi} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \eta} &= 0 \\ \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \xi} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} &= 0 \\ \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \eta} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} &= 0 \end{aligned} \right\} \Rightarrow \text{ortogonalt}$$

$$h_\xi = \left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \xi} \right| = a \sqrt{\cosh^2 \xi \cos^2 \eta + \sinh^2 \xi \sin^2 \eta} = a \sqrt{\cosh^2 \xi - \sin^2 \eta}$$

$$h_\eta = a \sqrt{\sin^2 \xi \sin^2 \eta + \cosh^2 \xi \cos^2 \eta}$$

$$\partial \mathbf{r} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} du + \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} dv + \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} dw$$

$$h_\rho = a |\sin h \xi \cos \eta| = a \sin h \xi \cos \eta$$

$$ds^2 = d\mathbf{r} \cdot d\mathbf{r} = h_\xi^2 d\xi^2 + h_\eta^2 d\eta^2 + h_\rho^2 d\rho^2$$

KAP 6

$$\textcircled{1} \nabla \phi(u_1, u_2, u_3) = \sum_{i=1}^3 \frac{\partial \phi}{\partial u_i} \cdot \nabla u_i = \sum_{i=1}^3 \frac{\partial \phi}{\partial u_i} \frac{\hat{u}_i}{h_i}$$

$$\textcircled{2} \nabla^2 \phi(u_1, u_2, u_3) = \frac{1}{h_1 h_2 h_3} \sum_{i=1}^3 \frac{\partial}{\partial u_i} \left(\frac{h_1 h_2 h_3}{h_i^2} \frac{\partial \phi}{\partial u_i} \right)$$

$$\textcircled{3} \nabla \cdot \mathbf{A}(u_1, u_2, u_3) = \frac{1}{h_1 h_2 h_3} \sum_{i=1}^3 \frac{\partial}{\partial u_i} \left(\frac{h_1 h_2 h_3}{h_i} A_i \right)$$

$$\textcircled{4} \nabla \times \mathbf{A}(u_1, u_2, u_3) = \frac{1}{h_1 h_2 h_3} \begin{vmatrix} h_1 \hat{u}_1 & h_2 \hat{u}_2 & h_3 \hat{u}_3 \\ \frac{\partial}{\partial u_1} & \frac{\partial}{\partial u_2} & \frac{\partial}{\partial u_3} \\ h_1 A_1 & h_2 A_2 & h_3 A_3 \end{vmatrix}$$

VA6.2

Cylindriska koord. ρ, α, z

$$\mathbf{r} = (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, z)$$

$$\begin{aligned} \rho &\in [0, \infty[\\ \alpha &\in [0, 2\pi[\\ z &\in \mathbb{R} \end{aligned}$$

$$\phi(\rho, \alpha, z) = z \sin \alpha$$

$$\mathbf{A} = \rho^2 \hat{\rho} + z^2 \cos \alpha \hat{\alpha} + \rho z \hat{z}$$

Beräkna

- ① $\nabla \phi$
- ② $\nabla^2 \phi$
- ③ $\nabla \cdot \mathbf{A}$
- ④ $\nabla \times \mathbf{A}$

$$h_\rho = 1, \quad h_\alpha = \rho, \quad h_z = 1$$

$$\textcircled{1} \nabla \phi = \frac{1}{h_\rho} \hat{\rho} \frac{\partial \phi}{\partial \rho} + \frac{1}{h_\alpha} \hat{\alpha} \frac{\partial \phi}{\partial \alpha} + \frac{1}{h_z} \hat{z} \frac{\partial \phi}{\partial z} = 0 + \frac{z}{\rho} \cos \alpha \hat{\alpha} + \sin \alpha \hat{z}$$

$$\textcircled{2} \nabla^2 \phi = \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial}{\partial \rho} \left(\frac{\rho}{\rho^2} \frac{\partial \phi}{\partial \rho} \right) + \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{\rho}{\rho^2} \frac{\partial \phi}{\partial \alpha} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{\rho}{\rho^2} \frac{\partial \phi}{\partial z} \right) \right) = \frac{1}{\rho} (0 - \frac{z}{\rho} \sin \alpha + 0) = -\frac{z}{\rho^2} \sin \alpha$$

$$\textcircled{3} \nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial}{\partial \rho} (\rho A_\rho) + \frac{\partial}{\partial \alpha} (\rho A_\alpha) + \frac{\partial}{\partial z} (\rho A_z) \right) = \frac{1}{\rho} (3\rho^2 - z^2 \sin \alpha + \rho^2) = 4\rho - \frac{z^2}{\rho} \sin \alpha$$

$$\textcircled{4} \nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \hat{\rho} & \rho \hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial \rho} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_\rho & \rho A_\alpha & A_z \end{vmatrix} = \frac{1}{\rho} \hat{\rho} (-\rho \cos \alpha \cdot 2z) + \frac{1}{\rho} (\hat{\alpha} \rho z) + \frac{1}{\rho} \hat{z} z^2 \cos \alpha =$$

$$= -2z \cos \alpha \hat{\rho} - z \hat{\alpha} + \frac{z^2}{\rho} \cos \alpha \hat{z}$$

VA6.4

$$\mathbf{F} = \underbrace{(a \cos \theta + r \cos^2 \theta)}_{F_r} \hat{r} - \underbrace{\sin \theta (a + r \cos \theta)}_{F_\theta} \hat{\theta}$$

Beräkna ① $\nabla \cdot \mathbf{F}$
 ② $\nabla \times \mathbf{F}$

$$h_r = 1 \quad h_\theta = r \quad h_\varphi = r \sin \theta$$

$$\textcircled{1} \nabla \cdot \mathbf{F} = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 \sin \theta F_r) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (r \sin \theta F_\theta) = \frac{1}{r^2 \sin \theta} (a 2r \cos \theta + 3r^2 \cos^2 \theta$$

$$\cdot \sin \theta + \frac{r}{r^2 \sin \theta} (-2 \sin \theta \cos \theta (a + r \cos \theta) + \sin^2 \theta r \sin \theta) =$$

$$= \frac{2a \cos \theta}{r} + 3 \cos^2 \theta - \frac{2a \cos \theta}{r} - 2 \cos^2 \theta + \sin^2 \theta = \cos^2 \theta + \sin^2 \theta = 1$$

$$\textcircled{2} \nabla \times \mathbf{F} = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \begin{vmatrix} \hat{r} & r \hat{\theta} & r \sin \theta \hat{\varphi} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial \varphi} \\ F_r & F_\theta & F_\varphi \end{vmatrix} = \frac{1}{r^2 \sin \theta} (\hat{r} \cdot 0 + r \hat{\theta} \cdot 0 + r \sin \theta \hat{\varphi} (-\sin \theta a - 2r \sin \theta \cos \theta +$$

$$+ a \sin \theta + r \cos \theta \sin \theta - 2) = 0$$

Virvelfritt

VA6.7

De paraboliska cylinderkoord. $u, v, z \begin{cases} x = \frac{1}{2}(u^2 - v^2) & u, z \in \mathbb{R} \\ y = uv & v \in [0, \infty[\\ z = z \end{cases}$

Visa att koord. syst. är ort.

Beräkna bägelementet & Δ samt $\nabla \cdot \mathbf{A}$ vars fysikaliska

komponenter är $\underbrace{\frac{uv^2}{\sqrt{u^2+v^2}}}_{A_u}, \underbrace{\frac{u^2v}{\sqrt{u^2+v^2}}}_{A_v}, \underbrace{-z}_{A_z}$

1) Beräkna tangentbasvektorer, visa att de är ort. Beräkna skalfaktor.

2) Utnyttja 1) & formelsaml.

Basvektorer.

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} = (u, v, 0) \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} = (-v, u, 0) \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = (0, 0, 1)$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} = 0, \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = 0, \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = 0$$

$$\text{Skalfakt: } h_u = \left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \right| = \sqrt{u^2 + v^2} \quad h_v = \left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \right| = \sqrt{u^2 + v^2} \quad h_z = \left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} \right| = 1$$

$$\text{Bägelementet } ds^2 = h_u^2 du^2 + h_v^2 dv^2 + h_z^2 dz^2 = (u^2 + v^2)(du^2 + dv^2) + dz^2$$

$$\Delta = \nabla^2 \text{ i } uvz$$

$$\Delta \phi = \frac{1}{u^2+v^2} \left(\frac{\partial}{\partial u} \left(\frac{u^2+v^2}{u^2+v^2} \cdot \frac{\partial \phi}{\partial u} \right) + \frac{\partial}{\partial v} \left(\frac{u^2+v^2}{u^2+v^2} \cdot \frac{\partial \phi}{\partial v} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{u^2+v^2}{1} \frac{\partial \phi}{\partial z} \right) \right) =$$

$$= \frac{1}{u^2+v^2} \left(\frac{\partial^2}{\partial u^2} \phi + \frac{\partial^2}{\partial v^2} \phi \right) + \frac{\partial^2 \phi}{\partial z^2}$$

$$\nabla \cdot A = [CS] = \frac{1}{u^2+v^2} \left(\frac{\partial}{\partial u} \left(\frac{u^2+v^2}{\sqrt{u^2+v^2}} A_u \right) + \frac{\partial}{\partial v} \left(\frac{u^2+v^2}{\sqrt{u^2+v^2}} A_v \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{u^2+v^2}{1} A_z \right) \right) =$$

$$= \frac{1}{u^2+v^2} (v^2+u^2+(u^2+v^2)(-1)) = 0 \quad A \text{ källfritt}$$

VAG.10 Paraboliska koord. kan bildas ur sfäriska genom subst.

$$\begin{aligned} u^2 &= r(1+\cos\theta) & u, v &\in [0, \infty[\\ v^2 &= r(1-\cos\theta) & \varphi &\in [0, 2\pi] \\ \varphi &= \varphi \end{aligned}$$

Beräkna bägelementet, beräkna $\nabla \cdot IF$ där IF är ett vektorfält med de kontravarianta komp. $\frac{1}{v}, \frac{1}{u}, \frac{\varphi}{uv}$ (s. 63, 5.15)

$$\text{dvs } IF = \frac{1}{v} \frac{\partial r}{\partial u} + \frac{1}{u} \frac{\partial r}{\partial v} + \frac{\varphi}{uv} \frac{\partial r}{\partial \varphi} \quad \left(\begin{aligned} &= \frac{h_u}{v} \hat{u} + \frac{h_v}{u} \hat{v} + \frac{\varphi}{uv} \hat{\varphi} = \\ &= \frac{\sqrt{u^2+v^2}}{v} \hat{u} + \frac{\sqrt{u^2+v^2}}{u} \hat{v} + \varphi \hat{\varphi} \end{aligned} \right)$$

$$\text{Sfäriska: } r = (r \sin\theta \cos\varphi, r \sin\theta \sin\varphi, r \cos\theta)$$

$$r \cos\theta = \frac{1}{2}(u^2 - v^2)$$

$$r \sin\theta = \sqrt{r^2 \sin^2\theta} = \sqrt{r^2(1-\cos^2\theta)} = \sqrt{u^2 v^2} = |uv| = uv$$

$$\Rightarrow r = (uv \cos\varphi, uv \sin\varphi, \frac{1}{2}(u^2 - v^2))$$

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial r}{\partial u} &= (v \cos\varphi, v \sin\varphi, u) \\ \frac{\partial r}{\partial v} &= (u \cos\varphi, u \sin\varphi, -v) \\ \frac{\partial r}{\partial \varphi} &= [r \sin\theta \hat{\varphi} = uv \hat{\varphi}] = (-uv \sin\varphi, uv \cos\varphi, 0) \end{aligned} \right\} \Rightarrow \begin{aligned} \frac{\partial r}{\partial u} \cdot \frac{\partial r}{\partial v} &= 0 \\ \frac{\partial r}{\partial u} \cdot \frac{\partial r}{\partial \varphi} &= 0 \\ \frac{\partial r}{\partial v} \cdot \frac{\partial r}{\partial \varphi} &= 0 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow h_u = h_v = \sqrt{u^2 + v^2} \quad h_\varphi = uv$$


$$\nabla \cdot IF = \frac{1}{uv(u^2+v^2)} \left(\frac{\partial}{\partial u} (\sqrt{u^2+v^2} uv F_u) + \frac{\partial}{\partial v} (\sqrt{u^2+v^2} uv F_v) + \frac{\partial}{\partial \varphi} ((u^2+v^2) F_\varphi) \right) =$$

$$= \frac{1}{uv(u^2+v^2)} (u^2+v^2 + 2u^2 + u^2+v^2 + 2v^2 + u^2+v^2) = \frac{5}{uv}$$

$\int_C \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} =$ tangentlinjeintegralen, arbetet som uträttas av \mathbf{F} om man flyttar sig längs C .

$\int_S \mathbf{F} \cdot d\mathbf{S} =$ ytintegral "mäter" hur mkt som strömmar genom ytan S p.g.a. fältet \mathbf{F}

Stokes sats

$$\int_C \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = \int_S (\nabla \times \mathbf{F}) \cdot d\mathbf{S} \quad C \text{ randkurva till } S$$


$d\mathbf{S} = \hat{n} \cdot dxdy$

\hat{n} riktad positiv rikt. för positiv genomloppsrikt. för C .

$\nabla \times \mathbf{F} = \mathbf{0}$ i alla pkter $\Rightarrow \mathbf{F}$ vägoberoende

\Rightarrow går att def. potential $\phi \quad \mathbf{F} = -\nabla\phi$

ex Elektromagnetiska fältet $\mathbf{E}(\mathbf{r})$ pkt laddning i origo.

$$\mathbf{E}(\mathbf{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{Q}{r^2} \hat{r} \Rightarrow \phi = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{Q}{r} + \underbrace{\phi_0(\infty)}_{=0}$$

VA7.1 En partikel påverkas av kraftfältet

$$\mathbf{F} = F_0 \left[\left(\frac{\pi y}{a} + \sin \frac{\pi z}{a} \right) \hat{x} + \frac{x}{a} \hat{y} + \frac{\pi y}{a} \cos \frac{\pi z}{a} \hat{z} \right]$$

Vilket arbete uträttar fältet då partikeln beskriver cirkeln $\begin{cases} x=z \\ x^2+y^2+z^2=a^2 \end{cases}$

$$\text{Arb.} = \pm \int_C \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} \quad \text{parameter framst. av } C$$

$$C: x^2+y^2+z^2=a^2 \quad \mathbf{r} = a \left(\frac{1}{\sqrt{2}} \cos t, \sin t, \frac{1}{\sqrt{2}} \cos t \right) \quad t \in [0, 2\pi]$$

$$2x^2+y^2=a^2 \quad x^2+y^2=a^2 \Rightarrow \mathbf{r} = (\cos t, \sin t)$$

$$d\mathbf{r} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial t} dt = a dt \left(-\frac{1}{\sqrt{2}} \sin t, \cos t, -\frac{1}{\sqrt{2}} \sin t \right)$$

$$\Rightarrow \text{Arb.} = \pm \int_0^{2\pi} dt a F_0 \left[-\frac{\pi}{\sqrt{2}} \sin^2 t - \frac{1}{\sqrt{2}} \sin t \sin \left(\frac{\pi}{\sqrt{2}} \cos t \right) + \frac{\cos^2 t}{\sqrt{2}} - \frac{\pi}{2} \cos t \sin t \cos \left(\frac{\pi}{\sqrt{2}} \cos t \right) \right]$$

$$= \left[\sin^2 t = \frac{1}{2} (1 - \cos 2t) \right] = \pm a F_0 \left(\frac{\pi}{\sqrt{2}} \cdot \pi + \frac{1}{\sqrt{2}} \cdot \pi \right) = \pm \frac{a F_0 \pi}{\sqrt{2}} (1 - \pi)$$

VA 7.1 $\mathbf{F} = F_0 \left[\left(\frac{\pi y}{a} + \sin \frac{\pi z}{a} \right) \hat{x} + \frac{x}{a} \hat{y} + \frac{\pi x}{a} \cos \frac{\pi z}{a} \hat{z} \right]$

Vilket arbete uträttar \mathbf{F} då en partikel beskriver

cirkeln $C: \begin{cases} x = z \\ x^2 + y^2 + z^2 = a^2 \end{cases}$

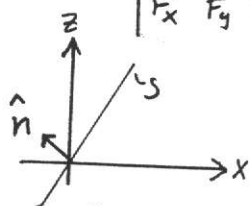
Arb: $\int_C \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = \int_S (\nabla \times \mathbf{F}) \cdot d\mathbf{S}$

$\nabla \times \mathbf{F} = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ F_x & F_y & F_z \end{vmatrix} = \hat{x}(0-0) + \hat{y} \left(\frac{F_0 \pi}{a} \cos \frac{\pi z}{a} - \frac{\pi F_0}{a} \cos \frac{\pi z}{a} \right) + \hat{z} \left(\frac{F_0}{a} - \frac{\pi F_0}{a} \right)$

$= 0$



$S =$ cirkelstytan vars rand är C



$\hat{n} = \frac{1}{\sqrt{2}} (1, 0, -1) (\pm)$

$\int_S (\nabla \times \mathbf{F}) \cdot d\mathbf{S} = \int_S \frac{F_0}{a} (1-\pi) \hat{z} \cdot \hat{n} ds = \mp \frac{1}{\sqrt{2}} \frac{F_0}{a} (1-\pi) \int_S ds = \pm \frac{\pi a F_0 (\pi-1)}{\sqrt{2}}$

utan normalen
↓
Area

VA 7.5 Bestäm tangentlinjeint. av \mathbf{A} runt skärningskurvan C mellan

ytorna S_1 & S_2 där $\mathbf{A} = \left(\frac{a^3 y}{x^2+y^2} - az, ax - \frac{a^3 x}{x^2+y^2}, ay + x^2 \right)$

$S_1: 4x^2 + 4y^2 + z^2 = 40a^2$

$S_2: x^2 + y^2 - z^2 = 0, z > 0$

$x^2 + y^2 = 8a^2$

$\Rightarrow \mathbf{r} = (2\sqrt{2}a \cos t, 2\sqrt{2}a \sin t, 2\sqrt{2}a) \quad t \in [0, 2\pi]$

$d\mathbf{r} = 2\sqrt{2}a dt (-\sin t, \cos t, 0)$

$\mathbf{A}(t) = \left(\frac{2\sqrt{2}a^4 \sin t}{8a^2} - 2\sqrt{2}a^2, 2\sqrt{2}a^2 \cos t - \frac{2\sqrt{2}a^4 \cos t}{8a^2}, 2\sqrt{2}a^2 \sin t + 8a^2 \cos^2 t \right)$

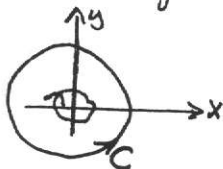
$\Rightarrow \pm \int_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r} = \dots = \pm 6\pi a^3$

Uka Stokes sats:

$\nabla \times \mathbf{A} = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_x & A_y & A_z \end{vmatrix} = \hat{x}(a-0) + \hat{y}(-a-2x) + \hat{z} \left(a - \frac{a^3}{x^2+y^2} + \frac{2ax^2}{(x^2+y^2)^2} - \frac{a^3}{x^2+y^2} + \frac{2ay^2}{(x^2+y^2)^2} \right) =$

$= (a, -a-2x, a)$

$(x^2 + y^2 \neq 0)$ dvs \mathbf{A} ej kont. der. på z -axeln



VA7.7

$$F(r, \theta, \varphi) = \left(\frac{r}{a}\right)^3 \hat{r} + \left(1 + \frac{a}{r \sin \theta}\right) \hat{\varphi}$$

$$S_1: x^2 + y^2 = 4a^2$$

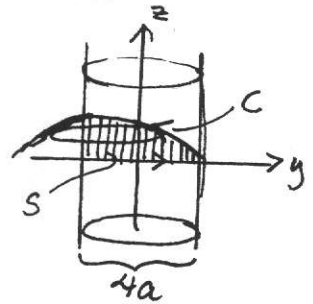
$$S_2: x^2 + (y+a)^2 + z^2 = 9a^2, z > 0$$

Bestäm tangentlinjeint. av F runt skärningskurvan C (av S_1 & S_2)

Stokes sats tillämplig?

$$\nabla \times F = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \cdot \begin{vmatrix} \hat{r} & r\hat{\theta} & r\sin\theta\hat{\varphi} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial \varphi} \\ \frac{r^3}{a^3} & 0 & r\sin\theta + a \end{vmatrix} = \hat{r} \frac{1}{r^2 \sin \theta} (r \cos \theta) + r\hat{\theta} \frac{(-\sin \theta)}{r^2 \sin \theta} =$$

$$= \hat{r} \left(\frac{\cot \theta}{r}\right) - \frac{\hat{\theta}}{r}, \quad r \sin \theta \neq 0 \quad (\text{ej } z\text{-axeln})$$



Låt $C' = C + C_{\text{cyl}}$. & använd Stokes sats på ytan S som omsluts av C'

S : normal: $\hat{\varphi} \Rightarrow dS = \hat{\varphi} \rho d\alpha dz$

$$\alpha \in [0, 2\pi]$$

$$0 \leq z \leq \sqrt{8a^2 - y^2 - 2a\rho \sin \alpha}$$

(från S_2) $\rho = 2a$

$$\therefore \int_{C'} F \cdot d\mathbf{r} = \int_S (\nabla \times F) \cdot dS =$$

$$= \left\{ \begin{array}{l} \text{formelomv.} \\ \hat{\varphi} = \hat{r} \sin \theta + \\ + \hat{\theta} \cos \theta \end{array} \right\} = \int_S dS \left(\frac{\cos \theta}{r} - \frac{\cos \theta}{r} \right) = 0$$

$$\Rightarrow \int_C F \cdot d\mathbf{r} = \int_{-C_{\text{cyl}}} F \cdot d\mathbf{r} = \left\{ \begin{array}{l} \mathbf{r} = (2a \cos t, 2a \sin t, 0) \\ d\mathbf{r} = 2a dt (-\sin t, \cos t, 0) \\ = 2a dt \hat{\varphi} \end{array} \right\} = \int_0^{2\pi} 2a d\varphi F \cdot \hat{\varphi} =$$

$$= \int_0^{2\pi} 2a \left(1 + \frac{a}{r \sin \theta}\right) d\varphi = \int_0^{2\pi} 2a \left(1 + \frac{a}{2a}\right) d\varphi = 3a \cdot 2\pi = 6a\pi$$

Ingen given riktn. på $C \Rightarrow \int_C F \cdot d\mathbf{r} = \pm 6a\pi$

Gauss sats: S sluten, utåtriktad normal, begr. yta för område V

$$\int_S F \cdot dS = \int_V (\nabla \cdot F) dV \quad \text{Om } F \text{ kont. der. i ett öppet område som innehåller } S \& V$$

Andra satsar med Stokes sats:

$$\text{Stokes sats: } \int_C d\mathbf{r} \cdot F = \int_S (\nabla \times F) \cdot dS = \int_S (dS \times \nabla) \cdot F$$

$$\int_C d\mathbf{r} \times F = \int_S (dS \times \nabla) \times F$$

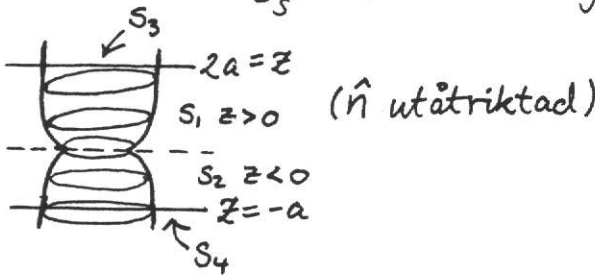
(vektorfunktional)

$$\int_C d\mathbf{r} \cdot \varphi = \int_S (dS \times \nabla) \cdot \varphi$$

VA7.13

En volym begränsas av hyperboloiden $x^2 + y^2 - z^2 = a^2$ och planen $z = -a$ & $z = 2a$

Beräkna $\int_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}$ över begränsningsytan om $\mathbf{A} = \frac{xz}{x^2+y^2} \hat{x} + \frac{yz}{x^2+y^2} \hat{y}$



$$\mathbf{A} = \frac{\rho \cos \alpha z}{\rho^2} \hat{x} + \frac{\rho \sin \alpha z}{\rho^2} \hat{y}$$

Sök parametrisering av ytan:

S_3 : $\hat{n} = (0, 0, 1)$ parametrisering ρ, α men $\int_{S_3} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = 0$

S_4 : $\hat{n} = (0, 0, -1)$ " " " " " " " " $\int_{S_4} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = 0$

S_1 : $\mathbf{r} = (x, y, \sqrt{x^2 + y^2 - a^2})$ $a^2 \leq x^2 + y^2 \leq 5a^2$ $\hat{n} = \frac{1}{r}(x, y, -z)$

cylind. koord. $\mathbf{r} = (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, \sqrt{\rho^2 - a^2})$
 $\hat{n} = \frac{1}{\sqrt{\rho^2 + z^2}} (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, -z)$

S_2 : $\mathbf{r} = (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, -\sqrt{\rho^2 - a^2})$ $\hat{n} = \frac{1}{\sqrt{\rho^2 + z^2}} (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, z)$, $a^2 \leq \rho^2 \leq 2a^2$

$$\int_{S_1} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \int_0^{2\pi} \int_a^{\sqrt{5}a} \rho d\rho d\alpha \frac{1}{\sqrt{\rho^2 + z^2}} (\cos^2 \alpha + \sin^2 \alpha) z = \int_0^{2\pi} \int_a^{\sqrt{5}a} \rho d\rho d\alpha \frac{\sqrt{\rho^2 - a^2}}{\sqrt{2\rho^2 - a^2}} = \dots$$

Går det att tillämpa Gauss sats?

$$\int_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \int_V (\nabla \cdot \mathbf{A}) dV$$

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{z}{x^2 + y^2} - \frac{2xz}{(x^2 + y^2)^2} + \frac{z}{x^2 + y^2} - \frac{2yz}{(x^2 + y^2)^2} = 0, \quad x^2 + y^2 \neq 0 \text{ dvs. ej sant på } z\text{-axeln}$$

$\int_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \int_V \nabla \cdot \mathbf{A} dV + \int_{S_E} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}$, där $S_E = \text{cylinder runt } z\text{-axeln, radie } z$, utåtriktad normal

normal $\hat{j} = \cos \alpha \hat{x} + \sin \alpha \hat{y}$

parametrisering: $-a \leq z \leq 2a$, $0 \leq \alpha \leq 2\pi$, $\rho = z$

$$\Rightarrow \int_{S_E} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \int_{-a}^{2a} \int_0^{2\pi} z dz d\alpha \left(\frac{z \cos^2 \alpha}{z^2} + \frac{z \sin^2 \alpha}{z^2} \right) = 2\pi \int_{-a}^{2a} dz \cdot z = 2\pi \left[\frac{z^2}{2} \right]_{-a}^{2a}$$

$$= 2\pi \left(\frac{4a^2}{2} - \frac{a^2}{2} \right) = 3\pi a^2$$

$$\int_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \underbrace{\int_V (\nabla \cdot \mathbf{A}) dV}_= 0 + \int_{S_E} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = 3\pi a^2$$

VA 7.16 $\mathbf{B} = \frac{1}{x^2+y^2}(-6a^2x, -6a^2y, (x^2+y^2)(z+a))$

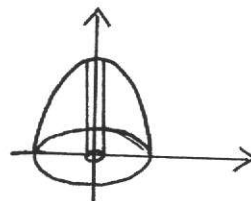
$S: x^2 + 4y^2 + 9z^2 = 36a^2$, $z > 0$ (halvellipsoid)

Bestäm normalvekt. av \mathbf{B} över S , $\int_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s}$

$\nabla \cdot \mathbf{B} = \frac{-6a^2}{x^2+y^2} \left(1 - \frac{2x^2}{x^2+y^2} + 1 - \frac{2y^2}{x^2+y^2} \right) + 1 = 1$, $x^2+y^2 \neq 0$

Slut S så att vi får en sluten yta som inte innehåller z -axeln.
Slut med en bottenplatta S_0 och en liten cylinder runt z -axeln
 S_ϵ där $\epsilon = \text{radien} \rightarrow 0$

$\therefore \int_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s}' = \int_V (\nabla \cdot \mathbf{B}) dV + \int_{S_0} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s}' + \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \int_{S_\epsilon} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s}'$
normal = \hat{z} utåtrikt. normal normal = \hat{y}



$\int_V \nabla \cdot \mathbf{B} dV = \int_V dV = \frac{1}{2} \cdot \frac{4\pi}{3} \cdot 6a \cdot 3a \cdot 2a = (\text{Beta, volym för halvellipsoid}) = 24\pi a^3$

$\left\{ \mathbf{B} = \frac{-6a^2}{x^2+y^2} (x\hat{x} + y\hat{y}) + (z+a)\hat{z} \right\}$

(arean för ellipsen i xy -planet $x^2+4y^2=36a^2$)

$\int_{S_0} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s} = \int_{S_0} ds \mathbf{B} \cdot \hat{z} = \int_{S_0} ds a = a \cdot A = a \pi 6a \cdot 3a = 18\pi a^3$

$\int_{S_\epsilon} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s} = \int_0^{2\pi} \int_0^{2a} dz \int_0^{2a} \epsilon d\alpha \mathbf{B} \cdot \hat{y} = \int_0^{2\pi} \int_0^{2a} dz \epsilon d\alpha \left(\frac{-6a^2}{\epsilon} \right) = -24\pi a^3$

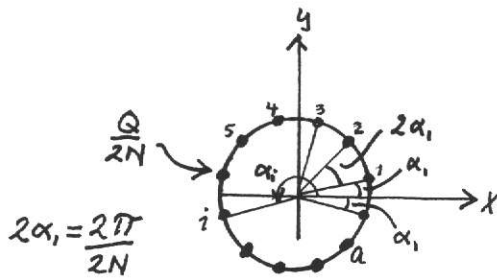
$\therefore \int_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s} = 24\pi a^3 + 18\pi a^3 - 24\pi a^3 = 18\pi a^3$

Men ingen angiven riktning på normalen

$\Rightarrow \int_{\pm S} \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s} = \pm 18\pi a^3$

VA 8.1

Lösning:



tot. laddn. Q

$2N = 12$ st.

$a =$ radien på cirkeln

Vi söker den elektriska fältstyrkan på z -axeln.

Fältet i r p.g.a. en laddning i origo ges av $E(r) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{Q}{r^2} \hat{r}$

Fältet av flera laddningar ges m.h.a. superposition.

Avst. från laddning i till pkten $z\hat{z}$ ges av längden


$$|z\hat{z} - a\hat{j}(\alpha_i)| = |z\hat{z} - a(\cos\alpha_i\hat{x} + \sin\alpha_i\hat{y})| = (z^2 + a^2)^{1/2}$$

$$E(r) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q}{r^2} \hat{r} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q}{r^3} r$$

Totala fältet ges av
$$\sum_{i=1}^{2N} \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q}{2N} \frac{(z\hat{z} - a\hat{j}(\alpha_i))}{(z^2 + a^2)^{3/2}} = \sum_{i=1}^{2N} \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q}{2N} \frac{(z\hat{z} - a\cos\alpha_i\hat{x} - a\sin\alpha_i\hat{y})}{(z^2 + a^2)^{3/2}}$$

$$\alpha_i + N = \alpha_i + \pi \Rightarrow \sum \cos\alpha_i = 0, \quad \sum \sin\alpha_i = 0$$

$$\sum_{i=1}^{2N} \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q}{2N} \frac{z\hat{z}}{(z^2 + a^2)^{3/2}} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Qz\hat{z}}{(z^2 + a^2)^{3/2}}$$

$N \rightarrow \infty$ Pkt laddningarna blir en kont. fördelning av laddning runt hela cirkeln dvs. en linjeladdning med laddnings-tätheten $\frac{Q}{2\pi a}$  ex. en ytladdning på en cylinder där $h \ll z$

VA 7.20 $\phi = (x-a)^2 + (y-3a)^2 + (z-5a)^2$

$S: 9x^2 + 4y^2 + z^2 = 36a^2$

Bestäm $\int_S \phi dS$

Med Gauss-analog sats: $\int_S F dS = \int_S dS \cdot F = \int_V dV \nabla \cdot F$

$$\int_S \phi dS = \int_V dV \nabla \phi$$

$$\int_V dV \nabla \phi = \int_V dV 2(x-a, y-3a, z-5a) = 2 \int_V dV r - 2 \int_V dV (a, 3a, 5a) =$$

$$= \left\{ \begin{array}{l} \text{spegla} \\ \text{volymen i origo} \end{array} \right\} = \underbrace{-2 \int_V dV r}_{=0} - 2a(1, 3, 5)V = -2a(1, 3, 5) \frac{4\pi}{3} \cdot 2a \cdot 3a \cdot 6a =$$

$$= -96a^4 \pi (1, 3, 5)$$

Ellipsoiden som innesluts av S är invariant under spegling i origo. Men $r \rightarrow -r$ vid spegling i origo. $\Rightarrow \int_V dV r \rightarrow -\int_V dV r$ vid spegling. Men värdet oberoende av spegling dvs ser likadan ut. (är oberoende av hur vi beskriver den) $\Rightarrow \int_V dV r = 0$ (26)

Gauss lag: $\int_S \mathbf{D} \cdot d\mathbf{S} = Q$ ← Fri laddning innanför S.

\mathbf{D} = det elektriska förskjutningsfältet.

När ett medium är polariserbart rättnar sig inneboende dipoler (med viss sannolikhet) efter det yttre fältet (\mathbf{E})

⇒ Förstärkning av det verkliga fältet.

$$\mathbf{D} = \epsilon_0 \mathbf{E} + \mathbf{P} \quad \text{oftast är } \mathbf{P} \propto \mathbf{E} \Rightarrow \mathbf{D} = \epsilon \mathbf{E}$$

\uparrow polarisationsfältet diel. konst. för vakuum \uparrow dielektricitets konst.

ex. dest. vatten $\epsilon = 80 \epsilon_0$
 luft \approx vakuum $\epsilon = \epsilon_0$
 papper $\epsilon \approx 3 \epsilon_0$

En diff. form av Gauss lag är $\nabla \cdot \mathbf{D} = \rho$ - laddningstätheten

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = \frac{\rho}{\epsilon}$$

PLK 8.1 Bestäm \mathbf{E} -fältet överallt i rummet från en sfäriskt symm. laddningsfördelning bestående av en rymdladdning

$\rho(r) = \rho_0$, $r < \frac{a}{2}$ och en yt-laddning $\sigma = -\rho_0 \frac{a}{24}$ på sfären $r = a$

Vi vet (Gauss lag) $\int_S \mathbf{E} \cdot d\mathbf{S} = \text{innesluten laddning} = \int_V dV \frac{\rho}{\epsilon_0}$ ← laddn. förd.

(Antag luft är mediet i hela $\mathbb{R}^3 \Rightarrow \mathbf{D} = \epsilon_0 \mathbf{E}$)

Problemet sfäriskt symm. + coulombkraften riktad "rakt" ⇒ Elektriska fältet också sfäriskt symm. dvs $\mathbf{E}(r) = E(r) \hat{r}$

Låt S vara en sfär med radii r (utåt riktad normal)

$$\Rightarrow d\mathbf{S} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} d\theta d\varphi = r \hat{\theta} \times r \sin \theta \hat{\varphi} d\theta d\varphi = r^2 \sin \theta \hat{r} d\theta d\varphi \quad (\hat{r} \text{ utåt, etc})$$

$$\Rightarrow \int_S \mathbf{E} \cdot d\mathbf{S} = \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \int_0^r d\theta d\varphi r^2 \sin \theta E(r) = r^2 E(r) 4\pi$$

$$\int_V dV \frac{\rho}{\epsilon_0} = \begin{cases} \int_0^r \frac{4\pi r'^3}{3\epsilon_0} \rho_0 & r < \frac{a}{2} \\ \int_0^{\frac{a}{2}} \frac{4\pi r'^3}{3\epsilon_0} \rho_0 + \int_{\frac{a}{2}}^r \frac{4\pi r'^3}{24\epsilon_0} \rho_0 & \frac{a}{2} < r < a \\ \int_0^{\frac{a}{2}} \frac{4\pi r'^3}{3\epsilon_0} \rho_0 + \int_{\frac{a}{2}}^a \frac{4\pi r'^3}{24\epsilon_0} \rho_0 - \int_0^a \frac{4\pi r'^2}{24\epsilon_0} \rho_0 a & r > a \end{cases}$$

$$\therefore \mathbf{E}(r) = E(r) \hat{r} \text{ där } E(r) = \begin{cases} \frac{1}{4\pi r^2} \cdot \frac{\rho_0 4\pi r^3}{3\epsilon_0} = \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} & r < \frac{a}{2} \\ \frac{1}{4\pi r^2} \cdot \frac{\rho_0 4\pi a^3}{24\epsilon_0} = \frac{\rho_0 a^3}{24\epsilon_0 r^2} & \frac{a}{2} < r < a \\ \frac{1}{4\pi r^2} \cdot 0 = 0 & r > a \end{cases}$$

$$d\mathbf{r} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial t} dt \quad \mathbf{r}(t) \leftarrow \text{parameter framst.}$$

Ex. φ (i sfäriska koord.) är parametern

$$d\mathbf{r} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} d\varphi = r \sin \theta \hat{\varphi} d\varphi$$

\mathcal{J} i cyl. koord.

$$d\mathbf{r} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \rho} d\rho = \hat{\rho} d\rho \leftarrow (r\hat{r})$$

$$d\mathbf{S} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} du dv \text{ ev. är normalen riktad i fel rikt.}$$

Ex. sfär med utåt riktad normal

$$d\mathbf{S} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} d\theta d\varphi = r\hat{\theta} \times r\sin\theta \hat{\varphi} d\theta d\varphi = r^2 \sin\theta d\theta d\varphi \hat{r}$$

en cirkelskiva:

$$d\mathbf{S} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial y} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial x} dy dx = y \hat{z} dy dx$$

en cylinder:

$$d\mathbf{S} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} d\alpha dz = \hat{\rho} d\alpha dz$$

$$dV = \left| \frac{\partial(x,y,z)}{\partial(u,v,w)} \right| du dv dw = \left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \cdot \left(\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \right) \right| du dv dw = h_u h_v h_w du dv dw$$

Ex. sfär. $dV = r^2 \sin\theta dr d\theta d\varphi$, kub $dV = dx dy dz$

$$\text{cylinder } dV = \int d\rho d\alpha dz$$

Def. av magn. induktion $\mathbf{B}(\mathbf{r})$ (i pkten \mathbf{r})

Låt $d\mathbf{r}$ vara en del av en infinitesimal ledare (mellan \mathbf{r} & $\mathbf{r}+d\mathbf{r}$)

med strömmen i . Om delen påverkas av en kraft $d\mathbf{F}$ är

ledaren belägen i ett magnetfält

$$d\mathbf{F} = i d\mathbf{r} \times \mathbf{B}(\mathbf{r}) \text{ dvs kraften } \perp \text{ ledaren, magn. fältet}$$

Om $d\mathbf{r} \perp \mathbf{B} \Rightarrow d\mathbf{r}, \mathbf{B}, d\mathbf{F}$ bildar högersystem jmf. FIB-regeln

Biot-Savarts lag.

magnetfältet kring en oändligt lång ledare (riktad i \hat{z} -led) med strömmen i ges av

$$\mathbf{B} = \frac{\mu_0 i}{2\pi r} \hat{\alpha} \quad \text{---} \quad \mu_0\text{-permeabilitet.}$$

Magn. fältstyrka

$$\mathbf{H} = \frac{\mathbf{B}}{\mu_0} - \mathbf{M} \leftarrow \text{magnetisering hos fältet} \quad \text{för icke-ferromagn. material } (\mathbf{M} \propto \mathbf{B})$$

$$\mathbf{H} = \mathbf{B}/\mu \quad \mu = \mu_r \mu_0 \approx 1 \mu_0$$

$$\text{Amperes lag: } \int_C \mathbf{H} \cdot d\mathbf{r} = i = \left(\text{summan av inneslutna ström} \right) = \int_S (\nabla \times \mathbf{H}) \cdot d\mathbf{S} = \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S}$$

↑
sluten
kurva

↑
innesluten
yta av C

\mathbf{J} : ström täthet [A/m^2]

VA8.2 En oändligt lång rak ledare har cirkulärt tvärsnitt med radien a och leder en likström med strömstyrkan i . Använd Ampères lag för att härleda magnetfältet \mathbf{B} och kring ledaren.

Antag strömmen jämnt fördelad, antag icke ferro magn.

$$\Rightarrow \mu \approx \mu_0 \Rightarrow \mathbf{B} = \mu_0 \mathbf{H}$$

$$\nabla \times \mathbf{B} = \mu_0 \mathbf{J} = \mu_0 \frac{i}{\pi a^2} \hat{\mathbf{z}}$$

$$\nabla \times \mathbf{H} = \mathbf{J}$$

Problemet har cylindrisk symmetri \Rightarrow [Biot-Savarts] \Rightarrow

$$\Rightarrow \mathbf{B} = B(\rho) \hat{\boldsymbol{\alpha}} \Rightarrow [\text{Ampères lag}] \Rightarrow \int_0^{2\pi} \underbrace{\frac{B}{\mu_0} \cdot \rho \hat{\boldsymbol{\alpha}} d\alpha}_{\text{dlr för cirkel med radie } \rho} = \int_0^{2\pi} \int_0^{\rho} \rho' d\alpha d\rho' \mathbf{J} \cdot \hat{\mathbf{z}} =$$

$$= \begin{cases} \frac{1}{\pi a^2} \cdot \pi \rho^2 & \rho < a \\ i & \rho > a \end{cases} = 2\pi B(\rho) \rho$$

$$\therefore B(\rho) = \begin{cases} \frac{\mu_0 i \rho}{2\pi a^2} & \rho < a \\ \frac{i \mu_0}{2\pi \rho} & \rho > a \end{cases}$$

$$\mathbf{B}(\mathbf{r}) = B(\rho) \hat{\boldsymbol{\alpha}}$$

VA8.4 För ett tidsberoende magnetfält gäller Faradays lag $\left\{ \begin{array}{l} \text{Inducerad ström} \\ \text{pga förändring} \\ \text{av magn. fält} \end{array} \right.$

som i differentialform lyder $\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} + \nabla \times \mathbf{E} = 0$

för \mathbf{B} gäller $\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$

Ampères lag $\nabla \times \mathbf{B} = \mu_0 \mathbf{J}$ och strömtätheten \mathbf{J} uppfyller Ohms lag $\mathbf{J} = \sigma \mathbf{E}$ $\sigma = \text{resistiviteten} (\approx \frac{1}{R})$

Kombinera till en fältkv. för \mathbf{B}

$$\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} + \nabla \times \left(\frac{\mathbf{J}}{\sigma} \right) = 0 \Rightarrow \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} + \nabla \times (\nabla \times \mathbf{B}) \frac{1}{\mu_0 \sigma} = 0$$

$$\nabla \times (\nabla \times \mathbf{B}) = -\nabla^2 \mathbf{B} + \nabla \cdot (\nabla \cdot \mathbf{B}) = -\nabla^2 \mathbf{B} \Rightarrow \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} = \nabla^2 \mathbf{B} \cdot \frac{1}{\mu_0 \sigma} =$$

$$= \nabla^2 \mathbf{B} \frac{1}{D} \leftarrow \text{Differentialkonst.}$$

VA 7.8 $B = B_0 \left(\frac{x}{a}\right)^3 \hat{z}$ $C: r = (a \cos \alpha, a \sin \alpha, b \alpha)$, $\alpha \in [0, 2\pi]$

Beräkna $\mathcal{F} = i \int_C \text{dir} \times B$

$\text{dir} = (-a \sin \alpha, a \cos \alpha, b) d\alpha$

$\text{dir} \times B = d\alpha (-a \sin \alpha \hat{x} + a \cos \alpha \hat{y} + b \hat{z}) \times \hat{z} \left(\frac{x}{a}\right)^3 B_0 = \left(d\alpha \left(\frac{x}{a}\right)^3 a \sin \alpha \hat{y} + d\alpha \left(\frac{x}{a}\right)^3 a \cos \alpha \hat{x}\right) B_0 = B_0 d\alpha a (\cos^3 \alpha \sin \alpha \hat{y} + \cos^4 \alpha \hat{x})$

$\Rightarrow \mathcal{F} = i \int_C \text{dir} \times B = i B_0 a \int_0^{2\pi} (\cos^3 \alpha \sin \alpha \hat{y} + \cos^4 \alpha \hat{x}) d\alpha = i B_0 a (\hat{y} \int_0^{2\pi} \cos^3 \alpha \sin \alpha d\alpha + \hat{x} \int_0^{2\pi} \cos^4 \alpha d\alpha) = B_0 a \frac{3\pi}{4} \hat{x}$



VA 7.11

$\phi = a^2 + x^2 + 4xy + 4y^2$

$C: \begin{cases} S_1: x^2 + 4y^2 + z^2 = 4a^2, & y < 0 \\ S_2: x + 2y = 0 \end{cases}$

Bestäm $\int_C \phi \text{dir}$

$S_1 + S_2 \Rightarrow 8y^2 + z^2 = 4a^2$

$r = (a\sqrt{2} \sin t, -\frac{1}{\sqrt{2}} a \sin t, 2a \cos t)$ $t \in [0, \pi]$

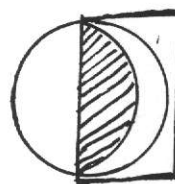
$\left(y = \frac{a}{\sqrt{2}} \cos t \quad z = 2a \sin t \quad t \in [\frac{\pi}{2}, \frac{3\pi}{2}] \right)$

$\Rightarrow \text{dir} = a dt (\sqrt{2} \cos t, \frac{-1}{\sqrt{2}} \cos t, -2 \sin t)$

$\Rightarrow \phi = a^2 + 2a^2 \sin^2 t - 4a^2 \sin^2 t + 2a^2 \sin^2 t = a^2$

$\Rightarrow \int_C \phi \text{dir} = a^3 \int_0^\pi dt (\sqrt{2} \cos t \hat{x} - \frac{1}{\sqrt{2}} \cos t \hat{y} - 2 \sin t \hat{z}) = -4a^3 \hat{z}$

C godt. orienterad $\Rightarrow \int_C \phi \text{dir} = \pm 4a^3 \hat{z}$



$$VA9.2 \quad \mathbf{F} = \begin{cases} \frac{a}{y} \hat{y} + \frac{y}{a} \hat{x} + \frac{z}{a} \hat{z} & y < a \\ \frac{a}{y} \hat{x} + \frac{z}{y} \hat{z} & y > a \end{cases}$$

Bestäm käll- & virvelfördeln. för fältet. \mathbf{F} ej kont. der. för $y=0, y=a$

\mathbf{F} begr. utom för $y=0$ (z -axeln)

Vilka fördelningar bygger upp fältet?

30 ① Rymdfördelningar (kan förekomma där fältet kont. deriverbart)

20 ② Ytfördelningar (kan förekomma där fältet ej kont. (der.))

10 ③ Linjefördelningar (kan förekomma där fältet linj. sing.)

00 ④ Pktkällor (kan förekomma där fältet kvadr. sing.)

① Kan förekomma $0 < y < a, y > a$

a) Rymdkälla? (rymdförd. ej = ρ)

$$\int_S \mathbf{F} \cdot d\mathbf{S} = \int_V \rho_0 dV \Rightarrow \nabla \cdot \mathbf{F} = \rho_0 \quad \text{dvs om } \nabla \cdot \mathbf{F} \neq 0 \text{ i pkter}$$

kont. der. \Rightarrow rymdkälla.

$$\nabla \cdot \mathbf{F} = \begin{cases} 0 + 0 + \frac{1}{a} & 0 < y < a \\ 0 + 0 + \frac{1}{y} & y > a \end{cases}$$

\therefore Fältet \mathbf{F} beror på en rymdkälla i cylindern $0 < y < a$ med styrkan $\frac{1}{a}$ och för $y > a$ med styrkan $\frac{1}{y}$

b) Rymdkurvor?

Det finns en rymdvirvelfördelning i rummet om $\nabla \times \mathbf{F} \neq 0$ där \mathbf{F} kont. der.

$$\nabla \times \mathbf{F} = \frac{1}{y} \begin{vmatrix} \hat{y} & y\hat{x} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{y}{y} & \frac{y}{a} & \frac{z}{a} \end{vmatrix} = \hat{z} \frac{2y}{ya} = \hat{z} \frac{2}{a}, \quad y < a$$

$$\nabla \times \mathbf{F} = \frac{1}{y} \begin{vmatrix} \hat{y} & y\hat{x} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial z} \\ 0 & a & \frac{z}{y} \end{vmatrix} = \hat{x} \frac{z}{y^2}, \quad y > a$$

\therefore En rymdvirveltätthet för $0 < y < a$ med styrka (och riktning)

$$\frac{2}{a} \hat{z} \quad \text{och för } y > a \quad \hat{x} \frac{z}{y^2}$$

② Kan förekomma för $J = a$

Sats: Om \hat{n} normal till ytan säges ytkällans styrka av $\hat{n} \cdot (F_+ - F_-)$ och ytvirveltätheten ges av $\hat{n} \times (F_+ - F_-)$

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0^+} F(ytan + \epsilon \hat{n}) = F_+$$

$$F \begin{matrix} | F_+ \\ \rightarrow \hat{n} \end{matrix}$$

här: $\hat{n} = \hat{j}$

$$F_+ = \hat{a} + \frac{z}{a} \hat{z}$$

$$F_- = \hat{j} + \hat{a} + z \hat{z}$$

$$\Rightarrow \hat{j} \cdot (F_+ - F_-) = -1 \quad (\text{ytkälla med styrka } -1)$$

$$\hat{j} \times (F_+ - F_-) = 0 \quad \text{ingen ytvirvel}$$

③ Linjeförd. kan förekomma för $J = 0$

a) linjekälla:

lägg en testcylinder, S_ϵ , kring en del av z -axeln (från z_1 till z_2)

Cylinder: S_ϵ -cylinderns mantelyta med radie ϵ

S_1 : bottenplatta S_2 : toppplatta

Betrakta $\epsilon \rightarrow 0$

$$\therefore \int_{S_\epsilon + S_1 + S_2} F \cdot dS = \int_{S_\epsilon} \int_0^{2\pi} \int_{z_1}^{z_2} \hat{j} d\alpha dz a + \int_{S_1} \int_0^{2\pi} \int_{z_1}^{z_1} \hat{j} d\alpha dz \left(\frac{-z}{a}\right) + \int_{S_2} \int_0^{2\pi} \int_{z_2}^{z_2} \hat{j} d\alpha dz \left(\frac{z_2}{a}\right) =$$

$$= 2\pi a(z_2 - z_1) + \frac{(z_2 - z_1)^2 \epsilon^2}{2} \xrightarrow{\epsilon \rightarrow 0} 2\pi a(z_2 - z_1)$$

$\int_{z_1}^{z_2} 2\pi a dz \Rightarrow$ linjekälla längs z -axeln med styrka $2\pi a$
linjetäthet.

b) linjevirvel (virveltråd)

lägg en testcirkel C_ϵ runt z -axeln ($z = z_0$)

C_ϵ : cirkel med radie ϵ $r = (\epsilon \cos \alpha, \epsilon \sin \alpha, z_0)$

$$\Rightarrow dr = \epsilon d\alpha (-\sin \alpha, \cos \alpha, 0) = \epsilon d\alpha \hat{\alpha}$$

$$\therefore \int_{C_\epsilon} F \cdot dr = \int_0^{2\pi} \epsilon d\alpha \frac{\epsilon}{a} = \frac{\epsilon^2}{a} 2\pi \rightarrow 0 \text{ då } \epsilon \rightarrow 0$$

\therefore ingen virveltråd (annars: linjevirveltätheten = $\int_{C_\epsilon} F \cdot dr$)

- ④ Pktkällor: inga pktkällor för \mathbf{F} ty \mathbf{F} ej kvadr. sing. någonstans.
 Man undersöker pktkällor genom en testsfär S_ϵ runt pkten (radie ϵ)
 \therefore Pktkällans styrka $= \int_{S_\epsilon} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} = \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \epsilon^2 \sin\theta d\theta d\phi \mathbf{F} \cdot \hat{\mathbf{r}}$
 \therefore Punktkälla med ändlig styrka om m. \mathbf{F} kvadr. sing. i $\hat{\mathbf{r}}$ -riktn.

VA9.8
$$\mathbf{F} = \begin{cases} \frac{F_0}{ar^2} (a^3 - r^3) \hat{\mathbf{r}} & r < a \\ \frac{F_0 a^3}{r^3} |\cos\theta| (2\hat{\mathbf{r}} + \tan\theta \hat{\boldsymbol{\theta}}) & r > a \end{cases}$$

Bestäm käll- & virvelförd. för \mathbf{F} .

\mathbf{F} ej kont. der. för $r=a$ & ($\theta = \frac{\pi}{2}$ då $r > a$)
 \mathbf{F} kvadratiskt sing. i origo.

① Rymdfördelningar

a) Rymdkällor:

$r < a: \nabla \cdot \mathbf{F} = \frac{1}{r^2} \left(-\frac{3F_0 r^2}{a} \right) = -\frac{3F_0}{a}$

$r > a, \theta < \frac{\pi}{2} \nabla \cdot \mathbf{F} = \cos\theta \frac{2a^3 F_0}{r^2} \left(-\frac{1}{r^2} \right) + \frac{F_0 a^3}{r^4 \sin\theta} 2 \sin\theta \cos\theta = 0$

$r > a, \theta > \frac{\pi}{2} \nabla \cdot \mathbf{F} = \frac{2a^3 F_0}{r^4} \cos\theta - \frac{2a^3 F_0}{r^4} \cos\theta = 0$

\therefore rymdkälla i sfären $0 < r < a$ med täthet $-\frac{3F_0}{a}$

b) Rymdvirvlar:

$r < a: \nabla \times \mathbf{F} = \frac{1}{r^2} \begin{vmatrix} \hat{\mathbf{r}} & r\hat{\boldsymbol{\theta}} & r\sin\theta\hat{\boldsymbol{\phi}} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial \phi} \\ F_r & 0 & 0 \end{vmatrix} = 0$

$r > a, \theta < \frac{\pi}{2}: \nabla \times \mathbf{F} = \dots = 0$

$r > a, \theta > \frac{\pi}{2}: \nabla \times \mathbf{F} = 0$

② Yt fördelningar: $r = a$

$r > a, \theta = \frac{\pi}{2}$

$r = a$: normal $\hat{\mathbf{n}} = \hat{\mathbf{r}} \Rightarrow \mathbf{F} = 0$

$\mathbf{F}_+ = F_0 |\cos\theta| (2\hat{\mathbf{r}} + \tan\theta \hat{\boldsymbol{\theta}})$

ytkälla? $\hat{\mathbf{r}} \cdot (\mathbf{F}_+ - \mathbf{F}_-) = 2F_0 |\cos\theta|$

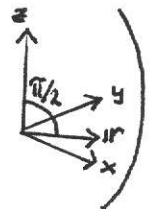
∴ ytkälla med styrkan $2F_0 |\cos \theta|$

ytrivvel: $\hat{r} \times (\mathbb{F}_+ - \mathbb{F}_-) = F_0 |\cos \theta| \tan \theta \hat{\varphi}$

∴ ytrivvel med täthet $F_0 |\cos \theta| \tan \theta \hat{\varphi}$
(styrka)

$$\theta = \frac{\pi}{2}, r > a \text{ normal: } \hat{z} \Rightarrow \mathbb{F}_+ = \frac{F_0 a^3}{r^3} \hat{\theta} \left(\frac{\pi}{2} \right) = \frac{F_0 a^3}{r^3} \hat{z}$$

$$\left(\hat{\theta} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} \frac{1}{r} = (\cos \theta \cos \varphi, \cos \theta \sin \varphi, -\sin \theta) \Rightarrow \hat{\theta} \left(\frac{\pi}{2} \right) = -\hat{z} \right)$$



$$\mathbb{F}_- = \frac{F_0 a^3}{r^3} \hat{z}$$

$$\hat{z} \cdot (\mathbb{F}_+ - \mathbb{F}_-) = -\frac{2F_0 a^3}{r^3}$$

$$\hat{z} \times (\mathbb{F}_+ - \mathbb{F}_-) = 0$$

∴ Ytkälla på $\theta = \frac{\pi}{2}, r > a$, ingen ytrivvel

③ Linjefördelningar

Inga linj. sing. \Rightarrow inga linjeförd.

④ Pktkällor $r=0$ kandidat

Lägg en testsfär kring origo (S_ϵ)

$$\Rightarrow \int_{S_\epsilon} \mathbb{F} \cdot d\mathbf{s} = \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \epsilon^2 \sin \theta d\theta d\varphi \frac{F_0}{a\epsilon^2} (a^3 - \epsilon^3) = \frac{4\pi F_0}{a} (a^3 - \epsilon^3) \rightarrow 4\pi a^2 F_0$$

∴ pktkälla i origo med styrkan $4\pi a^2 F_0$

VA9.4

$$\mathbb{F} = \begin{cases} \frac{aF_0}{x^2+y^2} (x-y, x+y, 0) & x^2+y^2 < a^2 \\ \frac{aF_0}{x^2+y^2} (-y, x, 0) & x^2+y^2 > a^2 \end{cases}$$

Bestäm käll- och virvelfördeln.

$$\mathbb{F} = \frac{aF_0}{\rho^2} (\rho \cos \alpha - \rho \sin \alpha, \rho \cos \alpha + \rho \sin \alpha, 0) = \frac{aF_0}{\rho} (\hat{\rho} + \hat{\alpha}), \rho < a^2$$

$$\mathbb{F} = \frac{aF_0}{\rho} \hat{\alpha} \quad \rho > a$$

$$\mathbb{F} = \begin{cases} \frac{aF_0}{r^2 \sin^2 \theta} r \sin \theta (\sin \theta \hat{r} + \cos \theta \hat{\theta} + \hat{\varphi}) & r \sin \theta < a \\ \frac{aF_0}{r \sin \theta} \hat{\varphi} & r \sin \theta > a \end{cases}$$

\mathbb{F} kont. der. utom för $\rho = a$, $\rho = 0$

1) Rymdfördelningar:

$$\nabla \cdot \mathbb{F} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} (\rho F_\rho) + \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \alpha} (F_\alpha) = 0 + 0 = 0 \quad \rho < a$$

$$\nabla \cdot \mathbb{F} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \alpha} (F_\alpha) = 0$$

\therefore inga rymdkällor

$$\nabla \times \mathbb{F} = \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \hat{\rho} & \rho \hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial \rho} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{aF_0}{\rho} & aF_0 & 0 \end{vmatrix} = 0 \quad \rho < a$$

$$\nabla \times \mathbb{F} = \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \hat{\rho} & \rho \hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial \rho} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ 0 & aF_0 & 0 \end{vmatrix} = 0 \quad \rho > a$$

\therefore inga rymdvirvlar

2) Ytfördelningar: kan förekomma på $\rho = a$

$$\rho = a: \text{ normal } \hat{\rho} \Rightarrow \mathbb{F}_+ = F_0 \hat{\alpha}$$

$$\mathbb{F}_- = F_0 (\hat{\rho} + \hat{\alpha})$$

$$\Rightarrow \hat{\rho} \cdot (\mathbb{F}_+ - \mathbb{F}_-) = -F_0$$

$$\hat{\rho} \times (\mathbb{F}_+ - \mathbb{F}_-) = 0$$

\therefore Ytkälla med styrka $-F_0$ på $\rho = a$

\therefore Ingen ytvirvel

3) Linjefördelningar: kan förekomma på $J=0$ (z-axeln)
 Lägg en testcylinder $S_E + S_1 + S_2$ runt en bit av z-axeln

$$\Rightarrow \int_{S_E + S_1 + S_2} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{S} = \int_0^{2\pi} \int_{z_1}^{z_2} \underbrace{\epsilon_0 \mathbf{E}}_{S_E} \cdot \hat{z} \frac{a F_0}{\epsilon} dz = 2\pi a F_0 (z_2 - z_1)$$

\therefore Linjekälla på z-axeln med styrkan $2\pi a F_0$

Virveltråd?

Lägg en testcirkel C_E runt z-axeln.

$$\int_{C_E} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{l} = \int_0^{2\pi} \epsilon_0 \hat{\phi} \cdot \frac{a F_0}{\epsilon} (\hat{j} + \hat{\alpha}) = 2\pi a F_0$$

\therefore Virveltråd längs z-axeln med styrka $2\pi a F_0$

4) Pktkällor: inga! (fältet ej kvadr. sym. någonstans)

\therefore ytkälla på $J=a$ $-F_0$

linjekälla på z-axeln $2\pi a F_0$

virveltråd på z-axeln $2\pi a F_0$

POTENTIALER:

Betrakta fältet \mathbf{F}

① $\nabla \cdot \mathbf{F} = 0 \Rightarrow \mathbf{F}$ källfritt i ett enkelt sammanhängande område

$$\Rightarrow \exists \text{ vektorpot. } \mathbf{A} \text{ s.a. } \mathbf{F} = \nabla \times \mathbf{A}$$

\mathbf{A} bestämt så när som på en godt. gradient av en fkn.

dvs \mathbf{A} & $\mathbf{A}' = \mathbf{A} + \nabla f$ är ekvivalenta m.a.p. den mätbara verkligheten.
gauge.transf.

② $\nabla \times \mathbf{F} = 0 \Rightarrow \mathbf{F}$ virvelfritt i ett område (\mathbb{R}^3)

$$\Rightarrow \exists \text{ skalär pot. } \phi \text{ s.a. } \mathbf{F} = -\nabla \phi$$

ϕ bestämt så när som på en godt. konst. dvs. verkligheten påverkas inte av valet av ref. pot.

$$\mathbf{F} \text{ vägberoende dvs } \int_{r_1}^{r_2} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{l} = -(\phi(r_2) - \phi(r_1))$$

③ Det går (alltid) att beskriva \mathbf{F} med två potentialer, en skalär ϕ & en vektor pot. \mathbf{A} s.a. $\mathbf{F} = -\nabla \phi + \nabla \times \mathbf{A}$

ex. elektromagn. (tidsberoende Maxwells ekv.)

Det går här att beskriva \mathbf{E} & \mathbf{B} med en skalär pot. & en vektor pot. i tidsberoende fallet

$$\underbrace{\nabla \times \mathbf{E} = 0}_{\text{i elektrostatiken}} \rightarrow \underbrace{\nabla \times \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}}_{\text{induktion}}$$

$$\mathbf{B} = \nabla \times \mathbf{A} \Rightarrow \mathbf{E} = -\nabla \phi - \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial t}$$

VA10.2 Ett vektorfält $\mathbf{F} = a_1(\mathbf{r} \cdot \mathbf{b}) + \mathbf{b}(a_1 \cdot \mathbf{r}) + \mathbf{r}(a_1 \cdot \mathbf{b})$ är bestämt av de konstanta vektorerna a_1 & \mathbf{b} samt Ortsvektorn \mathbf{r} . Bestäm lösningen ϕ till $\mathbf{F} = -\nabla \phi$, dvs pot till \mathbf{F} .

Lösning:

$$-\frac{\partial \phi}{\partial x} = a_x(b_x x + b_y y + b_z z) + b_x(a_x x + a_y y + a_z z) + x(a_1 \cdot \mathbf{b})$$

$$-\frac{\partial \phi}{\partial y} = a_y(b_x x + b_y y + b_z z) + b_y(a_x x + a_y y + a_z z) + y(a_1 \cdot \mathbf{b})$$

$$-\frac{\partial \phi}{\partial z} = a_z(b_x x + b_y y + b_z z) + b_z(a_x x + a_y y + a_z z) + z(a_1 \cdot \mathbf{b})$$

$$\phi = -(2a_x b_x + a_1 \cdot \mathbf{b}) \frac{x^2}{2} - (a_x b_y + a_y b_x) xy - (a_x b_z + a_z b_x) xz + f(y, z)$$

$$\phi = \dots$$

$$\phi = \dots$$

$$\dots \Rightarrow \phi = -(a_1 \cdot \mathbf{r})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{r}) - \frac{1}{2} r^2 (a_1 \cdot \mathbf{b})$$

VA10.9 Härled en vektorpot. \mathbf{A} till fältet $\mathbf{H} = \frac{\hat{\alpha}}{y}$ under antagandet

① $\mathbf{A} = A_y \hat{y}$

② $\mathbf{A} = A_z \hat{z}$

$\nabla \cdot \mathbf{H} = 0 \Rightarrow \exists$ vektorpot.

$$\textcircled{1} \mathbf{H} = \frac{\hat{\alpha}}{y} = \nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{y} \begin{vmatrix} \hat{y} & \hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_y & 0 & 0 \end{vmatrix} = \frac{1}{y} \left(\hat{\alpha} \frac{\partial}{\partial z} A_y + \hat{z} \left(-\frac{\partial}{\partial \alpha} A_y \right) \right)$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial}{\partial z} A_y = \frac{1}{y} \Rightarrow A_y = \frac{z}{y} + f(\alpha, y) \\ \frac{\partial}{\partial \alpha} A_y = 0 \Rightarrow A_y = g(y, z) \end{array} \right\} \Rightarrow A_y = \frac{z}{y} + f(y), \text{ där } f(y) \text{ godk. fkn.}$$

$$\nabla \cdot (\nabla \times \mathbf{A}) = (\nabla \times \nabla) \cdot \mathbf{A} = 0$$

$$\nabla \times (-\nabla \phi) = -(\nabla \times \nabla) \phi = 0$$

$$\textcircled{2} \quad \nabla \times A = \frac{1}{y} \begin{vmatrix} \hat{y} & \hat{x} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial z} \\ 0 & 0 & A_z \end{vmatrix} = \frac{\hat{y}}{y} \frac{\partial A_z}{\partial x} + (-\hat{x}) \frac{\partial A_z}{\partial y} = H = \frac{\hat{x}}{y}$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial A_z}{\partial x} = 0 \Rightarrow A_z = g(y, z) \\ -\frac{\partial A_z}{\partial y} = \frac{1}{y} \Rightarrow A_z = -\ln y + h(x, z) \end{array} \right\} \Rightarrow A_z = -\ln y + g(z)$$

Invarians av H i det fysikaliska fältet

$$\Rightarrow A_y \hat{y} = A_z \hat{z} + \nabla S(y, x, z)$$

\uparrow S godv. fkn. (som vi ej vet)

VA10.11 Ett vektorfält F är definierat genom sin potential

$$\phi(r, \theta, \varphi) = \begin{cases} \frac{a}{r} (1 + \cos \theta) & r < a \\ \frac{a^2}{r^2} \cos \theta & r > a \end{cases}$$

Bestäm fältets käll- & dipolfördelning

\exists pot. $\phi \Rightarrow F$ virvelfritt i ett e.s. område dvs här är

F virvelfritt utom möjligen på $r = a$

ϕ två ggr konst der. utom i origo och $r = a$.

① Rymdkällor

$$0 < r < a: \nabla \cdot F = -\nabla^2 \phi = -\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 \frac{\partial \phi}{\partial r}) - \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta \frac{\partial \phi}{\partial \theta}) = 0 + \frac{2a \cos \theta}{r^3}$$

$$r > a: \nabla \cdot F = -\nabla^2 \phi = -\frac{a^2}{r^4} 2 \cos \theta + \frac{a^2}{r^4} 2 \cos \theta = 0$$

\therefore Rymdkälla i sfären $r < a$ med styrkan $\frac{2a \cos \theta}{r^3}$

② Ytfördelningar: , $r = a$ enda kandidaten

$$\begin{aligned} \text{ytkälla: } \hat{r} \cdot (F_+ - F_-) &= \hat{r} \cdot (\nabla \phi_- - \nabla \phi_+) = \frac{\partial \phi_-}{\partial r} - \frac{\partial \phi_+}{\partial r} = -\frac{1}{a} (1 + \cos \theta) + \frac{2}{a} \cos \theta = \\ &= (\nabla \phi = \frac{\partial \phi}{\partial r} \hat{r} + \dots) = \frac{1}{a} (\cos \theta - 1) \end{aligned}$$

Ytdipol ges av diskont. i potentialen vid ytan

ytdipol tätheten $\mu(r) = \phi_+ - \phi_-$ här på sfären $r = a$

$$\mu = \phi_+ - \phi_- = \cos \theta - (1 + \cos \theta) = -1$$

③ Linjekällor: inga ty ϕ & $\nabla \phi$ är begr. utom i origo.

(38)

④ Pktkällor möjligtvis i origo

Lägg en testsfär kring origo

$$\int_S (-\nabla\phi) \cdot dS = \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \epsilon^2 \sin\theta d\theta d\varphi \hat{r} \cdot (-\nabla\phi) = \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \epsilon^2 \sin\theta d\theta d\varphi \frac{a}{\epsilon^2} (1 + \cos\theta) =$$

$$= \left\{ \begin{array}{l} \cos\theta \text{ udda} \\ \text{kring } \theta = \frac{\pi}{2} \end{array} \right\} = 4\pi a$$

∴ Pktkälla i origo med styrka $4\pi a$

VA10.16 Ett fält är givet genom sin vektorpot.

$$A(r) = F_0 \left(a \left(\frac{\hat{r}}{r} + \frac{\hat{z}}{a} \sin\alpha \right) \hat{r} + z \cos\alpha \hat{\alpha} + \frac{r^2}{a} \hat{z} \right)$$

Bestäm fältets käll- & virvelförd.

∃ vekt. pot. ⇒ fältet inte har några källor ty $\nabla \cdot (\nabla \times A) = 0$

A trä ggr kont. der. utom på z -axeln.

① Rymdvirvel $\nabla \times A = \nabla \times (\nabla \times A)$

$$\nabla \times A = \frac{F_0}{r} \begin{vmatrix} \hat{r} & r\hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ a \left(\frac{\hat{r}}{r} + \frac{\hat{z}}{a} \sin\alpha \right) & rz \cos\alpha & \frac{r^2}{a} \end{vmatrix} = -F_0 \cos\alpha \hat{r} + F_0 \hat{\alpha} \left(\frac{a}{r} + \sin\alpha - \frac{2r}{a} \right) + \hat{z} F_0 \left(\frac{z}{r} \cos\alpha - \frac{z}{r} \cos\alpha \right)$$

$= 0$

$$\Rightarrow \nabla \times \nabla \times A = \frac{F_0}{r} \begin{vmatrix} \hat{r} & r\hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ (-\cos\alpha) \left(\frac{a}{r} + \sin\alpha - \frac{2r}{a} \right) & 0 & 0 \end{vmatrix} = \hat{r} \cdot 0 + \hat{\alpha} \cdot 0 + \hat{z} \frac{F_0}{r} (\sin\alpha - \frac{4r}{a} - \sin\alpha) =$$

$$= -\frac{4F_0}{a} \hat{z}$$

② Ytvirvel ingen

③ Linjevirvel (virveltråd) Lägg en testcirkel runt z -axeln (C_ϵ)

$$\Rightarrow \int_{C_\epsilon} A \cdot dr = \int_0^{2\pi} \epsilon d\alpha \hat{\alpha} \cdot A$$

$$A = \nabla \times A = -\cos\alpha \hat{r} F_0 + \hat{\alpha} \left(\frac{a}{r} + \sin\alpha - \frac{2r}{a} \right) F_0 \Rightarrow F_0 \int_0^{2\pi} \epsilon d\alpha \frac{a}{\epsilon} + O(\epsilon) =$$

$$= 2\pi a F_0 + O(\epsilon) \rightarrow 2\pi a F_0 \text{ då } \epsilon \rightarrow 0$$

∴ Virveltråd längs z -axeln med styrkan $2\pi a F_0$

VA7.23
$$F = \frac{1}{x^2+y^2} (ax+ay, ay-ax, \frac{x^2y}{a} + \frac{y^3}{a})$$

$$S: x^2+y^2+4z^2=4a^2$$

Beräkna $\int_S dS \times F$

$$\begin{pmatrix} \hat{j} = (\cos \alpha, \sin \alpha, 0) \\ \hat{\alpha} = (-\sin \alpha, \cos \alpha, 0) \end{pmatrix}$$

$$F = \frac{1}{y^2} (ay \hat{j} - a y \hat{\alpha} + \frac{y^3 \sin \alpha}{a} \hat{z})$$

Med Gauss-analog sats $\int_V dV \nabla \times F = \int_{S_{\text{sluten}}} dS \times F$

$$\nabla \times F = \frac{1}{y} \begin{vmatrix} \hat{j} & \hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{a}{y} & -a & \frac{y \sin \alpha}{a} \end{vmatrix} = \frac{1}{y} \hat{j} (\frac{y \cos \alpha}{a} - 0) + \hat{\alpha} (-\frac{1}{a} \sin \alpha) + \hat{z} \cdot 0 =$$

$$= \frac{1}{a} (\hat{x} \cos^2 \alpha + \hat{y} \cos \alpha \sin \alpha + \hat{x} \sin^2 \alpha - \hat{y} \sin \alpha \cos \alpha) = \frac{\hat{x}}{a}$$

$$\int_{S-S_E} dS \times F = \int_V dV \nabla \times F = \frac{\hat{x}}{a} \int_V dV = \frac{\hat{x}}{a} \frac{4\pi}{3} \cdot 2a \cdot 2a \cdot a = \frac{16a^2\pi}{3} \hat{x}$$

↑
cylinder kring z=0 och z=a

$$-a \leq z \leq a: \int_{S_E} dS \times F = \int_{-a}^a \int_0^{2\pi} \epsilon d\alpha dz (-\frac{a}{\epsilon} \hat{z} - \frac{\epsilon}{a} \sin \alpha \hat{\alpha}) \rightarrow -4\pi a^2 \hat{z}$$

↑
· f_{ds}

$$\int_S dS \times F = \frac{16a^2\pi}{3} \hat{x} - 4\pi a^2 \hat{z}$$

VA11.1

En metallkula, radië a med laddning Q i origo. Inga andra laddn. i sikte \Rightarrow E-fältet radiellt runt kulan, beror endast av avståndet från origo/kulan. Använd Gauss lag för att bestämma E-fältet & beräkna dess totala energi.

Gauss lag: $\int_S \epsilon_0 E \cdot ds =$ innesluten laddn.

Ansätt $E(r) = E(r) \hat{r} \Rightarrow \int_{S_r} E(r) \cdot ds = E(r) \int_{S_r} ds = E(r) \cdot 4\pi r^2$

Q är troligen en ytladdning $\Rightarrow \epsilon_0 E(r) 4\pi r^2 = 0 \quad r < a$

$\epsilon_0 E(r) 4\pi r^2 = Q \quad r > a \Rightarrow E(r) = \frac{Q}{\epsilon_0 4\pi r^2}$

Totala energin:

$$W = \frac{\epsilon_0}{2} \int_{R^3} |E(r)|^2 dV = \left(\frac{1}{2} \int_{R^3} \rho(r) \phi(r) dV \right) = \frac{\epsilon_0}{2} \int_a^\infty \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin \theta dr d\theta d\phi \frac{Q^2}{16\pi^2 \epsilon_0^2 r^4} = \frac{Q^2}{8\pi a \epsilon_0}$$

↑
laddn. förd. ↑
pot. vill E

V.11.2 $\phi(r) = \begin{cases} \frac{\rho_0}{6\epsilon_0} (3a^2 - r^2) & r < a \\ \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r} & r > a \end{cases}$

är pot. från en konstant laddningsförd. ($=\rho_0$) som är sfäriskt symm. med radien a . Ställ upp motsvarande vektorfält i det elektrostatiska fältet. Jmf. energin från

① $W = \frac{1}{2} \int_{\mathbb{R}^3} \rho(r) \phi(r) dV$ & ② $W = \frac{\epsilon_0}{2} \int_{\mathbb{R}^3} |\mathbf{E}(r)|^2 dV$

Jmf. med 11.1 (förra prob.) & diskutera vad som händer i de två fallen när $a \rightarrow 0$

$$\mathbf{E}(r) = -\nabla\phi(r) = \begin{cases} \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} \hat{r} & r < a \\ \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r^2} \hat{r} & r > a \end{cases}$$

$$\text{① } W = \frac{1}{2} \int_0^a \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin\theta dr d\theta d\varphi \rho_0 \frac{\rho_0}{6\epsilon_0} (3a^2 - r^2) = \frac{\rho_0^2 \pi}{3\epsilon_0} \left[a^5 - \frac{a^5}{5} \right] = \frac{4\pi \rho_0^2 a^5}{15\epsilon_0}$$

$$\text{② } W = \frac{\epsilon_0}{2} \int_0^a \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin\theta dr d\theta d\varphi \frac{\rho_0^2 r^2}{3^2 \epsilon_0^2} + \frac{\epsilon_0}{2} \int_a^\infty \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin\theta dr d\theta d\varphi \frac{\rho_0^2 a^6}{9\epsilon_0^2 r^4} =$$

$$= \frac{4\pi \rho_0^2}{18\epsilon_0} \left[\frac{a^5}{5} + a^5 \right] = \frac{4\pi \rho_0^2 a^5}{15\epsilon_0} \rightarrow 0 \text{ då } a \rightarrow 0$$

$\rightarrow \rho_0 = \text{konst.}$

11.1: $W = \frac{Q^2}{8\pi a \epsilon_0} \rightarrow \infty$, då $a \rightarrow 0$
 \rightarrow pkt laddning
 $Q = \text{konst.}$

$$Q = \frac{4\pi a^3 \rho_0}{3}$$

Här: $\mathbf{E}(r) = \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r^2} \hat{r} \quad r > a$

11.1: $\mathbf{E}(r) = \frac{Q}{4\pi r^2 \epsilon_0} \hat{r} \quad r > a$

$$Q = \frac{4\pi \rho_0 a^3}{3} \Rightarrow \mathbf{E}\text{-fältet samma i de två fallen}$$

V.11.7 Det elektrostatiske fältet \vec{E} är givet av sin potential ϕ som i sfäriska koord. har formen

$$\phi(r, \theta, \varphi) = \begin{cases} \phi_0 \frac{r}{a} \cos \theta & r < a \\ \phi_0 \frac{a^2}{r^2} \cos \theta & r > a \end{cases}$$

Bestäm dess käll- & dipol fördeln. samt beräkna fältets energi.

① Rymdkällor:

$$\nabla \cdot \vec{E} = -\nabla^2 \phi = \begin{cases} -\frac{2}{r} \phi_0 \frac{1}{a} \cos \theta + \frac{2\phi_0}{ra} \cos \theta = 0 & r < a \\ -\frac{2a^2}{r^4} \phi_0 \cos \theta + \frac{2a^2}{r^4} \phi_0 \cos \theta = 0 & r > a \end{cases}$$

\therefore Inga rymdkällor.

② Ytfördelningar: möjligt på $r=a$

a) ytdipol $\phi_+ - \phi_- = \phi_0 \cos \theta - \phi_0 \cos \theta = 0 \Rightarrow$ Ingen ytdipol.

b) ytkälla: normal \hat{r}

ytkälltäthet: $\hat{r} \epsilon_0 (E_+ - E_-) = \epsilon_0 \hat{r} \cdot (\nabla \phi_- - \nabla \phi_+) = \epsilon_0 \phi_0 \cos \theta \left(\frac{1}{a} + \frac{2}{a} \right) = \frac{3\epsilon_0 \phi_0 \cos \theta}{a}$

③ Linjekälla: ingen (ej sing. i pot. der.)

④ Pktkälla: inga

Fältets energi:

$$W = \frac{\epsilon_0}{2} \int_{\mathbb{R}^3} |\nabla \phi|^2 dV = \frac{\epsilon_0}{2} \int_0^a \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin \theta dr d\theta d\varphi \cdot \frac{\phi_0^2}{a^2} (\cos^2 \theta + \sin^2 \theta) + \frac{\epsilon_0}{2} \int_a^\infty \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin \theta dr d\theta d\varphi \frac{\phi_0^2}{r^6} (4\cos^2 \theta + \sin^2 \theta) = \frac{\phi_0^2 \epsilon_0 2\pi a}{3} + \frac{\phi_0^2 a 2\pi \epsilon_0 2}{3} = 2\pi a \epsilon_0 \phi_0^2$$

VA11.3 I området mellan två koncentriska sfärer med radii a resp. b ($a < b$) finns en konstant rymdkällsförd. ρ_0 . Beräkna i hela rymden den härigenom uppkomna pot.

Gauss lag på differentzialform $\nabla \cdot \mathbf{D} = \begin{cases} \rho_0 & a < r < b \\ 0 & \text{annars} \end{cases}$

$$\mathbf{D} = -\nabla\phi$$

$$-\nabla^2\phi = \begin{cases} \rho_0 & a < r < b \\ 0 & \text{annars} \end{cases}$$

Sfärisk symmetri $\Rightarrow \phi(r) = \phi(r) \Rightarrow \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial \phi(r)}{\partial r} \right) = \begin{cases} -\rho_0 & a < r < b \\ 0 & \text{annars} \end{cases}$

$$\Rightarrow \dots \Rightarrow \phi(r) = \begin{cases} -\frac{\rho_0 r^2}{6} - \frac{C}{r} + F & a < r < b \\ -\frac{D}{r} + G & r < a \\ -\frac{E}{r} + H & r > b \end{cases}$$

randvillkor? Vi behöver 6 st.

- ① ref. pot. godt. $\Rightarrow \phi(r) \rightarrow 0$ då $r \rightarrow \infty$ (standardval)
- ② inga ytdipoler $\Rightarrow \phi(r)$ kont.
- ③ inga ytkällor $\Rightarrow \nabla\phi(r)$ kont. över $r=a, r=b$ dvs $\hat{r} \cdot \nabla\phi = \frac{\partial\phi}{\partial r}$ kont.
- ④ inga pktkällor (i origo) \Rightarrow ingen kvadr. sing. hos $\nabla\phi$ eller sing. hos ϕ

① $\Rightarrow -\frac{E}{r} + H \rightarrow H$, då $r \rightarrow \infty \Rightarrow H = 0$

④ $\Rightarrow -\frac{D}{r} + G \rightarrow \infty$ då $r \rightarrow 0$ om inte $D=0 \Rightarrow$ välj $D=0$

③ $\Rightarrow \frac{\partial\phi}{\partial r}$ kont $r=a$ ($\hat{r} \cdot \nabla\phi = 0$) $= -\frac{\rho_0 a^2}{3} + C$

$r=b$ $= -\frac{\rho_0 b^2}{3} + C = E$

$\therefore C = \frac{\rho_0 a^2}{3}$, $E = \frac{\rho_0 (a^2 - b^2)}{3}$

② $\phi(r)$ kont. $r=a$ $G = -\frac{\rho_0 a^2}{6} - \frac{\rho_0 a^2}{3} + F$

$r=b$ $-\frac{\rho_0 a^2}{6} - \frac{\rho_0 a^2}{3b} + F = \frac{\rho_0 (a^2 - b^2)}{3b}$ \Rightarrow

$\Rightarrow F = \frac{\rho_0 b^2}{2}$, $G = \frac{\rho_0 (b^2 - a^2)}{2}$

$$\phi(r) = \begin{cases} \frac{\rho_0(b^2 - a^2)}{2}, & r < a \\ -\frac{\rho_0 r^2}{6} - \frac{\rho_0 a^3}{3r} + \frac{\rho_0 b^2}{2}, & a < r < b \\ \frac{\rho_0(b^3 - a^3)}{3r}, & r > b \end{cases}$$

PLK 11.3 På sfären $r=a$ finns en ytdipol $\mu(\theta, \varphi) = \mu_0 \sin\theta \sin\varphi$. Bestäm pot. från denna ytdipol överallt i rummet. Om ytdipolen är elektrisk, bestäm motsvarande E -fält samt energin i detta. Ledning: ansätt $\phi(r, \theta, \varphi) = f(r) \sin\theta \sin\varphi$

\therefore På sfären $r=a$ $\phi_+ - \phi_- = \mu(\theta, \varphi)$

I övrigt måste ϕ uppfylla Laplace ekv. $\nabla^2 \phi = 0$
(Poissons ekv.)

$$0 = \nabla^2 \phi = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial \phi}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin\theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin\theta \frac{\partial \phi}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2\theta} \left(\frac{\partial^2 \phi}{\partial \varphi^2} \right) =$$

$$= [\phi = f(r) \sin\theta \sin\varphi] = \dots = \frac{\sin\theta \sin\varphi}{r^2} (2rf'(r) + r^2 f''(r) - 2f(r))$$

$$\Rightarrow 2f(r) - 2rf'(r) - r^2 f''(r) = 0 \quad (\text{om diff. ekv. ska gälla för alla p. k. i } \mathbb{R}^3)$$

Randvillkor för $f(r)$:

- ① $f(r) \rightarrow 0$ då $r \rightarrow \infty$
- ② inga p. k. källor
- ③ ytdipol på $r=a$ dvs. $f(a) - f(a) = \mu_0$
- ④ ingen ytkälla dvs $\frac{\partial f}{\partial r}$ kont.

Ansätt $f(r) = Cr^k \Rightarrow Cr^k(2 - 2k - k(k-1)) = 0 \Rightarrow k = -2, +1$ eller $f(r) = 0$

$$\therefore f(r) = \begin{cases} Ar + \frac{B}{r^2} & r > a \\ Cr + \frac{D}{r^2} & r < a \end{cases}$$

① $\Rightarrow A = 0$

② \Rightarrow ingen sing. i $f(r)$ när $r \rightarrow 0 \Rightarrow D = 0$

③ ytdipol på $r=a \Rightarrow \frac{B}{a^2} - Ca = \mu_0$

④ ingen ytkälla $\Rightarrow -\frac{2B}{a^3} - C = 0 \Rightarrow B = \frac{\mu_0 a^2}{3} \quad C = \frac{-2\mu_0}{3a}$

$$\therefore \phi(r) = \begin{cases} -\frac{2\mu_0 r}{3a} \sin\theta \sin\varphi & r < a \\ \frac{\mu_0 a^2}{3r^2} \sin\theta \sin\varphi & r > a \end{cases}$$

D-fältet tar hänsyn till materialet.

$$D = -\nabla\phi = \begin{cases} \frac{2\mu_0}{3a} \sin\theta \sin\varphi \hat{r} + \frac{2\mu_0}{3a} \cos\theta \sin\varphi \hat{\theta} + \frac{2\mu_0}{3a} \cos\varphi \hat{\varphi} & r < a \\ \frac{2\mu_0 a^2}{3r^3} \sin\theta \sin\varphi \hat{r} - \frac{\mu_0 a^2}{3r^3} \cos\theta \sin\varphi \hat{\theta} - \frac{\mu_0 a^2}{3r^3} \cos\varphi \hat{\varphi} & r > a \end{cases}$$

totala energin

$$\begin{aligned} W &= \frac{\epsilon_0}{2} \int_{\mathbb{R}^3} |E(r)|^2 dV = \{D = \epsilon_0 E\} = \frac{1}{2\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^3} |D(r)|^2 dV = \\ &= \frac{1}{2\epsilon_0} \int_0^a \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin\theta dr d\theta d\varphi \frac{4\mu_0^2}{9a^2} + \frac{1}{2\epsilon_0} \int_a^\infty \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin\theta dr d\theta d\varphi \frac{\mu_0^2 a^4}{9r^6} (4\sin^2\theta \sin^2\varphi + \\ &+ \cos^2\theta \sin^2\varphi + \cos^2\varphi) = \frac{1}{2\epsilon_0} \frac{\mu_0^2}{9a^2} \left(4 \frac{4\pi a^3}{3} + 2 \frac{4\pi a^3}{3} \right) = \frac{4\pi \mu_0^2 a}{9\epsilon_0} \end{aligned}$$

Titta på en gränssyta mellan två material

$$\begin{aligned} \hat{n} \cdot E_1 &= \hat{n} \cdot E_r + \hat{n} \cdot E_t \\ E_2 &= E_r + E_t \end{aligned}$$

Hur ser E-fältet resp D-fältet ut på ytan i de två materialen?

Vi vet att E är irrotellt dvs $\int_C E \cdot dr = 0 = \int_S (D \times E) \cdot dS = E_1 \cdot \hat{t}E - E_2 \cdot \hat{t}E \Rightarrow E_1|_{\text{tang.}} = E_2|_{\text{tang.}}$

D-fältet? $D \times DE$ använd testkub.

$$\int_S D \cdot dS = \hat{n} \cdot (D_1 - D_2) E^2 = \int_V D \cdot D dV = \text{innesluten laddning}$$

$$\Rightarrow \hat{n} \cdot (D_1 - D_2) = \text{innesluten laddning.}$$

ingår i kursen.

Vad är skalfaktorerna?

- Ett uttryck för att vektorer i kroklinj. koord. inte skalas likadant som kartesiska vid derivation eller integration m.a.p. koord. Detta beror bl.a. på att basvektorerna i de kroklinj. koord. också är beroende av i vilken pkt. man befinner sig. För ortogonala system fungerar de t.ex. vid kryssprodukt & skalärmult., som de kart.

ex $\hat{\alpha} \times \hat{x} = (-\sin \alpha \hat{x} + \cos \alpha \hat{y}) \times \hat{x} = -\cos \alpha \hat{z}$

$\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}$
högersyst.
 $\Rightarrow \hat{x} \times \hat{y} = \hat{z}$
 $\hat{x} \times \hat{z} = -\hat{y}$
 $\hat{y} \times \hat{z} = \hat{x}$

p.s.s. $\hat{r}, \hat{\alpha}, \hat{z}$
högersyst.
 $\hat{r} \times \hat{\alpha} = \hat{z}$
 $\hat{z} \times \hat{\alpha} = -\hat{r}$
 $\hat{z} \times \hat{r} = \hat{\alpha}$

$\hat{r}, \hat{\theta}, \hat{\varphi}$
högersyst.
 $\hat{r} \times \hat{\theta} = \hat{\varphi}$

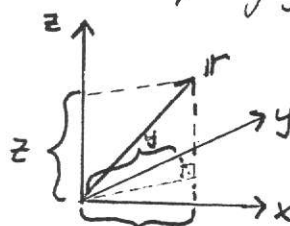
$\hat{r} \cdot \hat{\alpha} = 0$
 $\hat{r} \cdot \hat{\varphi} = 0$
 $\hat{r} \cdot \hat{\alpha} = 0 \quad (\hat{\alpha} = \hat{\varphi})$
 $\hat{\alpha} \cdot \hat{x} = (-\sin \alpha \hat{x} + \cos \alpha \hat{y}) \cdot \hat{x} = -\sin \alpha$

$ds = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} du dv$

ex $(a\hat{r} + \frac{\hat{\alpha}b^2}{r}) \times \mathbf{r} = (r \text{ i cyl. koord.} = r\hat{r} + z\hat{z}) = \begin{vmatrix} \hat{r} & \hat{\alpha} & \hat{z} \\ a & \frac{b^2}{r} & 0 \\ r & 0 & z \end{vmatrix} = \hat{r} \frac{b^2}{r} z - \hat{\alpha} a z - \hat{z} b^2$

\mathbf{r} -vektor som startar i origo och slutar i den pkt. jag befinner mig.

I kartesiska: $\mathbf{r} = x\hat{x} + y\hat{y} + z\hat{z}$



I sfäriska: Hur är basvektorerna riktade i pkten \mathbf{r} ?

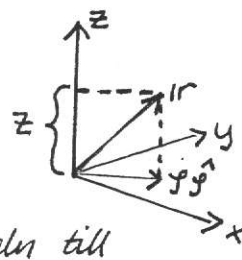
\hat{r} riktad i \mathbf{r} 's förändringsriktn. dvs i den riktning som går från origo till pkten. - en stråle från origo. Avst. från origo till pkten \mathbf{r} är $r \Rightarrow \mathbf{r} = r\hat{r} \quad |\hat{r}| = 1$

I cylindriska: Hur pekar \hat{r} i pkten \mathbf{r} ?

\hat{r} har samma riktn. som en vektor från z-axeln

på höjd z genom pkten \mathbf{r} . r avst. från z-axeln till

pkten \mathbf{r} . $\because \mathbf{r} = x\hat{x} + y\hat{y} + z\hat{z} = r\hat{r} + z\hat{z} = r\hat{r}$ dvs $r\hat{r} = x\hat{x} + y\hat{y} = r\cos\alpha\hat{x} + r\sin\alpha\hat{y}$ ($\hat{r} = \cos\alpha\hat{x} + \sin\alpha\hat{y}$)



$r = \sqrt{x^2 + y^2}$

PKA.13 Ett kroklinj. koord. syst. α, β, γ ges av sambandet

$$r = a(\cos h\alpha \sin \beta \cos \gamma, \cos h\alpha \sin \beta \sin \gamma, \sinh \alpha \cos \beta)$$

med $0 \leq \alpha < \infty$, $0 \leq \beta \leq \pi$, $0 \leq \gamma < 2\pi$

I detta koord. syst. är ϕ givet av

$$\phi(\alpha, \beta, \gamma) = \begin{cases} \phi_0 \arctan(\sinh \alpha_0) & \alpha < \alpha_0 \\ \phi_0 \arctan(\sinh \alpha) & \alpha > \alpha_0 \end{cases}, \text{ d\u00e4r } \phi_0, \alpha_0 \text{ \u00e4r konst.}$$

Best\u00e4m k\u00e4ll- & dipol f\u00f6rd. f\u00f6r pot. Ge ev. ex. p\u00e5 fysikalisk situation d\u00e4r ϕ uppkommer.

l\u00f6sningsg\u00e5ng:

- ① Ber\u00e4kna tangentbasvektorer (el. normalbasvektorer)
- ② Kolla ort. r\u00e4kna ut skal fakt.
- ③ Kolla k\u00e4llor & dipoler
- ④ Fysikalisk situation?

L\u00e4ttast med tangentbasvektorer.

$$\frac{\partial r}{\partial \alpha} = a(\sin h\alpha \sin \beta \cos \gamma, \sin h\alpha \sin \beta \sin \gamma, \cosh \alpha \cos \beta)$$

$$\left| \frac{\partial r}{\partial \alpha} \right| = a \sqrt{\sinh^2 \alpha \sin^2 \beta + \cosh^2 \alpha \cos^2 \beta} = a \sqrt{\sinh^2 \alpha + \cos^2 \beta}$$

$$\frac{\partial r}{\partial \beta} = a(\cosh \alpha \cos \beta \cos \gamma, \cosh \alpha \cos \beta \sin \gamma, -\sinh \alpha \sin \beta)$$

$$\left| \frac{\partial r}{\partial \beta} \right| = a \sqrt{\sinh^2 \alpha + \cos^2 \beta}$$

$$\frac{\partial r}{\partial \gamma} = a(-\cosh \alpha \sin \beta \sin \gamma, \cosh \alpha \sin \beta \cos \gamma, 0)$$

$$\left| \frac{\partial r}{\partial \gamma} \right| = a |\cosh \alpha \sin \beta| = a \cosh \alpha \sin \beta$$

$$\Rightarrow \frac{\partial r}{\partial \alpha} \cdot \frac{\partial r}{\partial \beta} = \frac{\partial r}{\partial \alpha} \cdot \frac{\partial r}{\partial \gamma} = \frac{\partial r}{\partial \beta} \cdot \frac{\partial r}{\partial \gamma} = 0 \quad \because \text{Syst. ort.}$$

$$\Rightarrow \text{def. av skal faktorer} \quad \left(h_\alpha = \left| \frac{\partial r}{\partial \alpha} \right|, h_\beta = \left| \frac{\partial r}{\partial \beta} \right|, h_\gamma = \left| \frac{\partial r}{\partial \gamma} \right| \right)$$

K\u00e4llor- och dipoler: M\u00f6jligt med ytf\u00f6rd. p\u00e5 ytan $\alpha = \alpha_0$, inga linje- eller pkt-k\u00e4llor.

① Rymdk\u00e4llor:

$$\nabla \cdot F = -\nabla^2 \phi = \frac{-1}{h_\alpha h_\beta h_\gamma} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{h_\alpha h_\beta h_\gamma}{h_\alpha^2} \frac{\partial \phi}{\partial \alpha} \right) + 0 + 0 =$$

$$= \begin{cases} 0 & \alpha < \alpha_0 \\ -1 & \alpha > \alpha_0 \end{cases} \quad \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(a \cosh \alpha \sin \beta \phi_0 \frac{\cosh \alpha}{1 + \sinh^2 \alpha} \right) = 0 \quad \alpha > \alpha_0$$

\therefore inga rymdkällor

- ② Ytkälla $\alpha = \alpha_0$, normal till ytan: $\hat{\alpha}$
 ($\hat{\alpha}$ riktnad i samma riktning som $\nabla \alpha =$ normalbas v.)
 $\nabla \alpha \perp$ mot nivåytan $\alpha = \text{konst.}$

$$\hat{\alpha} \cdot (\mathbb{F}_+ - \mathbb{F}_-) = \hat{\alpha} \cdot (\nabla \phi_- - \nabla \phi_+) = -\frac{1}{h\alpha} \frac{\partial \phi_+}{\partial \alpha} = -\frac{\phi_0}{a \sqrt{\sinh^2 \alpha_0 + \cos^2 \beta}} \cdot \frac{\cosh \alpha_0}{1 + \sinh^2 \alpha_0} =$$

$$= -\frac{\phi_0}{a \cosh \alpha_0 \sqrt{\sinh^2 \alpha_0 + \cos^2 \beta}} \quad \therefore \text{ytkälla på } \alpha = \alpha_0$$

ytkällans styrka

- ③ Ytdipol:

$$\phi_+ - \phi_- = \phi_0 \arctan(\sinh \alpha_0) - \phi_0 \arctan(\sinh \alpha_0) = 0$$

\therefore Ingen ytdipol

- ④ Linje källa: ingen

- ⑤ Pkt källa: ingen

Fys. ex. en α -ytformad metallisk "kula" uppladdad med tillr. med laddn. för att få pot. $\phi_0 \arctan(\sinh \alpha_0)$

Notera: $\phi(\infty) = \phi_0 \frac{\pi}{2}$

PLK 9.7 $\mathbb{F} = \frac{xy^2}{y^2+z^2} \hat{x} + \frac{y\hat{y}+z\hat{z}}{y^2+z^2}$ - definiera egna cyl.oord. runt x-axeln
 ist. f. z-axeln

om ist. $\frac{x\hat{x}+y\hat{y}}{x^2+y^2} = \frac{j\hat{j}}{r^2} = \frac{\hat{j}}{r} \leftarrow$ linjekälla längs z-axeln

$$\left. \begin{array}{l} x \rightarrow y \rightarrow z \rightarrow x \\ x \rightarrow y \rightarrow z \rightarrow x \end{array} \right\} \begin{array}{l} x \rightarrow z \\ y \rightarrow x \\ z \rightarrow y \end{array} \quad \text{ok vid } h_s \rightarrow h_s$$

$dx \quad dr$ - (kurvelement) $= \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} d\alpha$ α parametrering av kurvan

ex. x -axeln mellan $x=-1$ &

$$x=2 \quad dr = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} d\alpha = (1, 0, 0) d\alpha = \hat{x} dx$$

$dx dy \quad dS$ - (ytelement) $= \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \beta} d\alpha d\beta = (\hat{\alpha} \times \hat{\beta}) h_\alpha h_\beta d\alpha d\beta$
gäller om den 3:e koord. = konst. på ytan.

α, β är parametrar på ytan

ex. sfär med radië a $\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} = a \hat{\theta}$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} = a \sin \theta \hat{\varphi}$$

$$\mathbf{r} = a(\sin \theta \cos \varphi, \sin \theta \sin \varphi, \cos \theta)$$

$dx dy dz \quad dV$ - (volymselement) $= \left| \frac{\partial(x, y, z)}{\partial(\alpha, \beta, \gamma)} \right| d\alpha d\beta d\gamma = h_\alpha h_\beta h_\gamma d\alpha d\beta d\gamma$
ex. sfär $dV = \underbrace{1 \cdot r}_{h_r} \cdot \underbrace{r \sin \theta}_{h_\theta} dr d\theta d\varphi$
betydelse av funktionsdet. $\uparrow \quad \uparrow \quad \uparrow$
 $h_r \quad h_\theta \quad h_\varphi$

Exempel på dS för några ytor

$S: x^2 + y^2 = a^2$ cylinder

Lämpliga parametreringskoordinat. α, z

$$\mathbf{r} = (a \cos \alpha, a \sin \alpha, z) \Rightarrow \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = a \hat{\alpha} \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = \hat{z} \Rightarrow dS = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} d\alpha dz = a \hat{\varphi} d\alpha dz$$

$S: \frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1$ elliptisk cylinder

(rekommendation: byt kartesiska koord. s.a. S blir en cylinder)

$$\begin{aligned} x &= ax' \\ y &= y'b \\ z &= z \end{aligned} \quad dV = dx dy dz = \frac{1}{ab} dx' dy' dz'$$

parametrering med α, z $\mathbf{r} = (a \cos \alpha, b \sin \alpha, z)$

$$\Rightarrow \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = (-a \sin \alpha, b \cos \alpha, 0) \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = (0, 0, 1)$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} \stackrel{dz dz}{=} a \sin \alpha \hat{y} + b \cos \alpha \hat{x}$$

$S: x^2 + y^2 + z^2 = a^2$ parametrering: sfär. koord.

$$\text{med } r=a \Rightarrow dS = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} d\theta d\varphi = a^2 \sin \theta d\theta d\varphi$$

$$S: \frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} + \frac{z^2}{c^2} = 1 \quad \text{ellipsoid}$$

1:a hand byt koord. s.a. S blir en sfär

$$2:a \text{ hand } \mathbf{r} = (a \sin \theta \cos \varphi, b \sin \theta \sin \varphi, c \cos \theta)$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} = (a \cos \theta \cos \varphi, b \cos \theta \sin \varphi, -c \sin \theta)$$

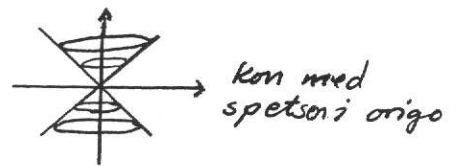
$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} = (-a \sin \theta \sin \varphi, b \sin \theta \cos \varphi, 0) \quad \Rightarrow dS = \dots$$

$$S: \frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} - \frac{z^2}{c^2} = 1 \quad \text{hyperboloid} \quad \text{parameterframst. } \alpha, \beta$$

$$\mathbf{r} = (a \cosh \alpha \cos \beta, b \cosh \alpha \sin \beta, c \sinh \alpha)$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = \dots \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \beta} = \dots$$

$$S: x^2 + y^2 - z^2 = 0 \quad y = |z|$$



parametrar: (för delarna $z > 0$ & $z < 0$) ρ, α eller z, α
t.ex. $\rho, \alpha, z > 0$

$$\mathbf{r} = (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, \rho) \Rightarrow \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = (\cos \alpha, \sin \alpha, 1) = \hat{y} + \hat{z}$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = \rho \hat{x} \Rightarrow dS = (\hat{y} + \hat{z}) \times \rho \hat{x} d\alpha d\rho = \rho (\hat{z} - \hat{y}) d\alpha d\rho$$

$$S: x^2 + y^2 + (z-a)^2 = a^2 \quad \text{eller } r = 2a \cos \theta \text{ sfär ej cent. i origo.}$$

Hur ser dS ut om man parametriserar med θ, φ (vanliga sfär vinklar)

(1:a hand: Translatera origo till $(0, 0, a)$ och använd sfär. koord. därifrån

$$\mathbf{r} = (r \sin \theta \cos \varphi, r \sin \theta \sin \varphi, r \cos \theta) = 2a (\sin \theta \cos \theta \cos \varphi, \sin \theta \cos \theta \sin \varphi, \cos^2 \theta)$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} = \dots$$

PKK B22

\mathbf{F} & kurvan C i cylinderkoord. ges av

$$\mathbf{F} = F_0 \left[\left(\frac{a\varphi}{a^2 + \varphi^2} - \frac{a^3\varphi}{a^4 + \varphi^4} \right) \hat{y} + \frac{z}{a} \hat{z} \right]$$

$$C: \begin{cases} \varphi^2 + z^2 = 2az \Rightarrow \varphi^2 + (z-a)^2 = a^2 - \text{sfär ej cent. i origo} \\ \alpha = \frac{3\pi}{4} \end{cases}$$

Beräkna tangentlinjeint. från origo till pkten $\varphi = a, z = a, \alpha = \frac{3\pi}{4}$

$$I = \int_C \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} \quad \text{Translatera origo till } (0, 0, a)$$

$$z' = z - a, \quad dz = dz' \Rightarrow C: \begin{cases} y^2 + (z')^2 = a^2 & \text{från } (0, 0, -a) \\ \alpha = \frac{3\pi}{4} \end{cases}$$

till $\begin{cases} y = a \\ z = 0 \\ \alpha = \frac{3\pi}{4} \end{cases}$

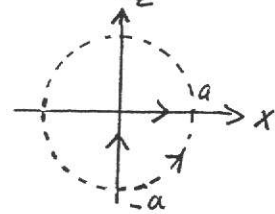
$$IF: F_z \rightarrow \frac{F_0(z'+a)}{a} \hat{z}$$

IF oberoende av α (utom i basv.)

Rotera koord. sys. till $\alpha = 0$ ($\alpha' = \alpha - \frac{3\pi}{4}$) $\Rightarrow \hat{y} = x, \hat{y}' = \hat{x}$

$$\Rightarrow C: \begin{cases} x^2 + z^2 = a^2 & \text{från } (0, 0, -a) \text{ till } (a, 0, 0) \\ y = 0 \end{cases} \quad (\alpha = 0 \Rightarrow x > 0)$$

$$IF = F_0 \left[\left(\frac{ax}{a^2+x^2} - \frac{a^3x}{a^4+x^4} \right) \hat{x} + \left(\frac{z+a}{a} \right) \hat{z} \right]$$



$$I = \int_C IF \cdot d\mathbf{r}$$

Stokes sats: $\nabla \times IF = 0$ eftersom F_x endast beror på x
 F_z — " — " — z

\therefore Slut med kurvbitarna längs z -axeln och x -axeln

$(0, 0, -a)$ till $(0, 0, 0)$ — C_1

$(0, 0, 0)$ till $(a, 0, 0)$ — C_2

$$\therefore I = \left[\begin{array}{l} \text{Stokes sats} \\ \text{på området} \end{array} \right] = \int_{C_1} IF \cdot d\mathbf{r} + \int_{C_2} IF \cdot d\mathbf{r} = \int_{-a}^0 F_z dz + \int_0^a F_x dx =$$

$$= F_0 \int_{-a}^0 \frac{z+a}{a} dz + F_0 \int_0^a \left(\frac{ax}{a^2+x^2} - \frac{a^3x}{a^4+x^4} \right) dx = \frac{F_0 a}{2} \left(1 + \ln 2 - \frac{\pi}{4} \right)$$

Hur handskas man med t.ex. $(\hat{y} \times \nabla) \times \mathbb{B}$

$$a_1 \times (b \times c) = (a_1 \times c)b - (a_1 \cdot b)c$$

$$\nabla \times (a_1 \times b) = \{ \nabla = (\nabla_a + \nabla_b) \}$$

$$(\hat{y} \times \nabla_b) \times \mathbb{B} = -\mathbb{B} \times (\hat{y} \times \nabla_b) = -(\mathbb{B} \cdot \nabla_b) \hat{y} + (\mathbb{B} \cdot \hat{y}) \nabla_b =$$

$$= -(\nabla_b \cdot \mathbb{B}) \hat{y} + \nabla_b (\mathbb{B} \cdot \hat{y}) = -(\nabla_b \cdot \mathbb{B}) \hat{y} + (\hat{y} \cdot \nabla_b) \mathbb{B} + \hat{y} \times (\nabla_b \times \mathbb{B}) =$$

$$= -(\nabla \cdot \mathbb{B}) \hat{y} + (\hat{y} \cdot \nabla) \mathbb{B} + \hat{y} \times (\nabla \times \mathbb{B})$$

Problem: Vi känner källor, virvlar etc. i rummet. Hur ser fält & potentialer (skalär, vektor) ut som funktioner av koord. i rummet

Betrakta ett fält IF med rymdförd. $f(r) =$ rymdkälltätheten,

$\mathcal{J}(r) =$ rymdvirvelstyrkan. $\nabla \cdot IF = \mathcal{J}, \quad \nabla \times IF = \mathcal{J}$

IF är linjärt \Rightarrow betrakta istället de två delfälten G, H s.a. $IF = G + H$

$$\left. \begin{array}{l} \nabla \cdot \mathbf{G} = \mathcal{J} \quad \nabla \cdot \mathbf{H} = 0 \\ \nabla \times \mathbf{G} = 0 \quad \nabla \times \mathbf{H} = \mathcal{J} \end{array} \right\} \Rightarrow \exists \text{ skalär pot. } \phi \text{ till } \mathbf{G} = -\nabla \phi$$

och vektorpot. \mathbf{A} till $\mathbf{H} = \nabla \times \mathbf{A}$

$$\Rightarrow -\nabla^2 \phi = \mathcal{J}, \quad \nabla \times (\nabla \times \mathbf{A}) = \mathcal{J}$$

$\nabla \times (\nabla \times \mathbf{A}) = -\nabla^2 \mathbf{A} + \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A})$ vi kan alltid välja gauge s.a. $\nabla \cdot \mathbf{A} = 0$
 Då: (Poissons ekv. & vektor ekv.)

① $\nabla^2 \phi = -\mathcal{J}$

② $\nabla^2 \mathbf{A} = -\mathcal{J}$

Potentialerna (& därmed fälten) är entydigt bestämda av ① & ②

($\mathbf{F} = -\nabla \phi + \nabla \times \mathbf{A}$) (bortsett från gauge och ref. pot. transf.) går att bevisa (se boken)

1 princip påverkas pot. & fältet i en pkt. \mathbf{r}_p av två saker:

1) Käll- & virvelstyrkan i en godt. pkt. \mathbf{r}

2) avst. (t.ex. riktning) till denna pkt. $|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|$

Tmf. pot. från en pktkälla i origo ($\mathbf{r} = 0$) i en pkt.

$$\mathbf{r}_p \quad \phi = \frac{q}{4\pi r_p} \leftarrow \text{styrkan hos pktkällan}$$

$r_p = |\mathbf{r}_p|$

$$\Rightarrow \text{pkt. } \phi \text{ kan skrivas som } \phi(\mathbf{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_V \frac{\rho(\mathbf{r})}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|} dV + \underbrace{\text{randtermer}}_{\rightarrow 0 \text{ då } V \rightarrow \mathbb{R}^3}$$

ⓄⓑⓈ! \mathbf{r} är integrationsvariabeln

\mathbf{r}_p är konstant m.a.p. integralen.

Förutsättn: ρ integrerbar över hela rummet. (i princip inte ∞ mkt. energi) + val att $\phi \rightarrow 0$ i ∞ .

$$\phi(\mathbf{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_V \frac{\rho(\mathbf{r})}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|} dV \quad \text{Denna int. är likt. konv.}$$

\Rightarrow det går att derivera m.a.p. \mathbf{r}_p innanför integraltecknet
 dvs vi kan skriva fältet $\mathbf{G} = -\nabla \phi$ som

$$\mathbf{G}(\mathbf{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_V \rho(\mathbf{r}) \frac{(\mathbf{r}_p - \mathbf{r})}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|^3} dV$$

VA12.3 I en cylinder med radien R och höjden h finns en konstant rymdkällsförd. J_0 . Låt \mathbf{F} vara det vektorfält som svarar mot denna källförd. samt går mot noll i oändligheten.

Bestäm \mathbf{F} längs hela symmetriaxeln.

Inför cylindriska koord. Låt cylindern ligga mellan $z = -\frac{h}{2}$ och $z = \frac{h}{2}$ ($0 \leq \rho \leq R$) Låt z -axeln vara symmetriaxeln

Rymdkällstätheten i hela rymden: $f(\mathbf{r}) = (J_0 \theta(R-\rho)(\theta(z+\frac{h}{2}) - \theta(z-\frac{h}{2})))$

$$\mathbf{r}_p = z_p \hat{\mathbf{z}} \quad f(\mathbf{r}) = \begin{cases} J_0 & \text{inuti cylindern} \\ 0 & \text{i övrigt} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \mathbf{F}(z_p \hat{\mathbf{z}}) = \frac{1}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} f(\mathbf{r}) \frac{(z_p \hat{\mathbf{z}} - \mathbf{r})}{|\mathbf{r} - z_p \hat{\mathbf{z}}|^3} dV \Rightarrow \mathbf{F} = \frac{1}{4\pi} \int_0^R \int_0^{2\pi} \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} J_0 \frac{(z_p \hat{\mathbf{z}} - \rho \hat{\mathbf{e}}_\rho - z \hat{\mathbf{z}})}{(\rho^2 + (z - z_p)^2)^{3/2}} \rho d\alpha d\rho dz$$

$$= \left[\int_0^{2\pi} d\alpha \hat{\mathbf{e}}_\rho = 0 \right] = \frac{1}{2} J_0 \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \int_0^R \rho d\rho dz \frac{(z_p - z) \hat{\mathbf{z}}}{(\rho^2 + (z - z_p)^2)^{3/2}} = \frac{\hat{\mathbf{z}} J_0}{2} \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \rho d\rho \left[\frac{1}{(\rho^2 + (z - z_p)^2)^{3/2}} \right]_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} =$$

$$= \frac{\hat{\mathbf{z}} J_0}{2} \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \rho d\rho \left[\frac{1}{(\rho^2 + (\frac{h}{2} - z_p)^2)^{3/2}} - \frac{1}{(\rho^2 + (\frac{h}{2} + z_p)^2)^{3/2}} \right] =$$

$$= \frac{\hat{\mathbf{z}} J_0}{2} \left[-(R^2 + (\frac{h}{2} + z_p)^2)^{1/2} + \left| \frac{h}{2} + z_p \right| + (R^2 + (\frac{h}{2} - z_p)^2)^{1/2} - \left| \frac{h}{2} - z_p \right| \right]$$

$$\phi(\mathbf{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} \frac{f(\mathbf{r})}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|} dV$$

$f(\mathbf{r})$ rymdfördelningen, \mathbf{r} integrationsvariabel

$\mathbf{r}_p = \text{konst. m.a.p. integrationen}$

Lösn. till Poissons ekv. $\nabla^2 \phi(\mathbf{r}) = f(\mathbf{r})$

$$\mathbf{F}(\mathbf{r}) = -\nabla \phi(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{F}(\mathbf{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} f(\mathbf{r}) \frac{(\mathbf{r}_p - \mathbf{r})}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|^3} dV$$

Gäller även för rymdvirvlar, ytkällor, ytvirvlar, linjekällor, virveltråd

t.ex. rymdvirvel, täthet $\mathcal{J}(\mathbf{r})$ vektorpot. $\mathbf{A}(\mathbf{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} \frac{\mathcal{J}(\mathbf{r})}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|} dV$

Lösn. till Poissons vektorekv. $\nabla^2 \mathbf{A} = -\mathcal{J}$

fältet $F = \nabla \times A$

$$F(r_p) = \frac{1}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} \frac{J(r) \times (r_p - r)}{|r - r_p|^3}$$

ex. linjekälla, källtäthet $\tau(r)$

$$\phi(r_p) = \frac{1}{4\pi} \int_C \frac{\tau(r)}{|r - r_p|} |dr|$$
, C linjekällans utbredning

ⓄⓄⓄ! Linjekällan får ej vara oändligt lång med konstant täthet t.ex. $\tau(r) = \tau_0$ på z -axeln, leder till oändlig mängd energi.

Bestäm den stationära temperaturförd. T och värmeströmmingen ($J = -\lambda \nabla T$) runt en ljuskäga så långt möjligt.
 Ljuskäga: källa till värme.

möjligheter att modellera kagan:

- ⚠ - pktkälla - bra för stora avstånd
- cylinder som sträcker sig en bit upp i luften ovanför kagan (rymdförd.)
- VA12.2 → - sfär som är varmare på ovansidan.
- en kon som är varmare i toppen
- ellips
- kon, halvsfär under

Förslag till källa:

sfär: $J(r) = \frac{J_0}{a} (z+a)$

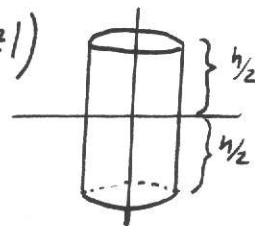
- rymdkälla med maxprod. i toppen och ingen prod. i botten, kan ses som en superpositionering av $J_1(r) = \frac{J_0 z}{a}$, $J_2(r) = J_0$

$$\phi = \phi_1 + \phi_2$$

VA12.2 står i boken

cylinder: höjd h , radié a $J(r) = \frac{J_0 2}{h} \left(\frac{h}{2} - |z| \right)$

bättre: $J(r) = \frac{2J_0}{h} \left(\frac{3h}{4} - \left| z - \frac{h}{4} \right| \right)$



för sfären: rotationssymm. runt z -axeln

∴ räcker att undersöka temp. förd. i xy -planet dvs i alla pletter

$$r_p = (x_p, 0, z_p)$$

1) Ställ upp int. för att hitta temp. förd. i r_p .

2) Ställ upp diff. ekr. för prob.

$$f(r) = \frac{f_0}{a}(z+a), \quad r < a$$

$$T(r_p) = \frac{1}{4\pi} \int_0^a \int_0^{2\pi} \int_0^\pi r^2 \sin\theta d\theta d\phi dr \frac{f_0 (r \cos\theta + a)}{a \sqrt{r^2 + x_p^2 + z_p^2 - 2r(x_p \sin\theta \cos\phi + z_p \cos\theta)}}$$

$$\left(|r - r_p| = \sqrt{(r - r_p)(r + r_p)} = \sqrt{r^2 + x_p^2 + z_p^2 - 2r(x_p \sin\theta \cos\phi + z_p \cos\theta)} \right)$$

[antag $x_p = 0$ för att vi ska kunna räkna analytiskt]

$$T(z_p \hat{z}) = \frac{1}{2} \frac{f_0}{a} \int_0^a \int_0^\pi r^2 \sin\theta d\theta dr \frac{(r \cos\theta + a)}{\sqrt{r^2 + z_p^2 - 2rz_p \cos\theta}} = \left[\begin{array}{l} -\cos\theta = t \\ \sin\theta d\theta = dt \\ \theta = \pi \leftrightarrow t = -1 \\ \theta = 0 \leftrightarrow t = 1 \end{array} \right] =$$

$$= \frac{f_0}{2a} \int_{-1}^1 \int_0^a r^2 dt dr \frac{(-rt + a)}{\sqrt{r^2 + z_p^2 + 2rtz_p}} = [\text{P.I. i } t \text{-int.}] =$$

$$= \frac{f_0}{2a} \int_0^a r^2 dr \left[\left(\frac{-rt + a}{rz_p} \sqrt{r^2 + z_p^2 + 2rtz_p} \right) + \int \frac{dt}{z_p} \sqrt{r^2 + z_p^2 + 2rtz_p} \right] =$$

$$= \frac{f_0}{2a} \int_0^a r^2 dr \left[\frac{1}{rz_p} (a-r) \sqrt{(r+z_p)^2} - \frac{1}{rz_p} (r+a) \sqrt{(r-z_p)^2} + \frac{1}{3rz_p^2} (|r+z_p|^3 - |r-z_p|^3) \right] =$$

- ① $z_p > a$
- ② $z_p < -a$
- ③ $0 < z_p < a$
- ④ $0 > z_p > -a$

$$\textcircled{1} = \left[\begin{array}{l} |r+z_p| = r+z_p \\ |r-z_p| = z_p-r \end{array} \right] = \frac{f_0}{2a} \int_0^a \frac{r}{z_p} dr \left[2ar z_p - 2r^2 z_p + \frac{1}{3} (2r^3 + 6r z_p^2) \right] =$$

$$= \frac{f_0}{2a z_p^2} \left(\frac{a^4 2z_p}{3} - \frac{1}{2} a^4 z_p + \frac{2}{15} a^5 + \frac{2a^3 z_p^2}{3} \right)$$

② Teckenbyte jämfört med ①: $\text{sign}(z_p)$

$$\textcircled{3} = \left[\int_0^a = \int_0^{z_p} + \int_{z_p}^a \right] = \frac{f_0}{2a} \left[\int_{z_p}^a r dr (2az_p^2 - 2r^2 z_p + \frac{1}{3} (6r^2 z_p + 2z_p^3)) + \right.$$

samma som i ①
 \uparrow $|z_p+r| = r+z_p$
 \uparrow $|r-z_p| = r-z_p$

$$\left. + \int_0^{z_p} r dr (2az_p^2 - 2r^2 z_p + \frac{1}{3} (2r^3 + 6r z_p^2)) \right] = \frac{f_0}{2a z_p^2} \left[az_p^2 (a^2 - z_p^2) - \frac{1}{2} z_p (a^4 - z_p^4) + \right.$$

$$\left. + \frac{z_p}{2} (a^4 - z_p^4) + \frac{1}{3} z_p^3 (a^2 - z_p^2) + \frac{2a^4 z_p}{3} - \frac{1}{2} z_p a^4 + \frac{2}{15} a^5 + \frac{2}{3} a^3 z_p^2 \right]$$



$$f(r) = \frac{f_0(z+a)}{a} \quad r < a$$

$$T(z, \bar{z}) \Rightarrow T = \frac{1}{\lambda} T - \text{"sidan innan"}$$

$$\mathcal{J} = -\lambda \nabla T$$

$$\nabla \mathcal{J} = f(r)$$

Möjligt att lösa detta prob. direkt från Poissons ekv.

$$\nabla^2 T = -\frac{f(r)}{\lambda} \quad \text{vilket i sfäriska koord. blir:}$$

$$\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial T}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 T}{\partial \varphi^2} = \begin{cases} \frac{f_0}{a} (r \cos \theta + a) & r < a \\ 0 & \text{annars} \end{cases}$$

Vår källa beror av r & $\theta \Rightarrow$ Den "naturliga" ansatsen är:

$$T(r, \theta) = f(r) \cdot \cos \theta + g(r)$$

$$\Rightarrow \frac{1}{r^2} \left(\frac{\partial}{\partial r} (r^2 (f'(r) \cos \theta + g'(r))) \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta f(r) (-\sin \theta)) + 0 =$$

$$= \frac{1}{r^2} (2r [f'(r) \cos \theta + g'(r)] + r^2 [f''(r) \cos \theta + g''(r)]) - \frac{f(r) 2 \sin \theta \cos \theta}{r^2 \sin \theta} \stackrel{!}{=} \begin{cases} 0 & r > a \\ \frac{f_0}{a} (r \cos \theta + a) & r < a \end{cases}$$

Skall gälla för alla $\theta \Rightarrow$ vi kan separera koef. för $\cos \theta$ och koef. för 1.
 \Rightarrow två diff. ekv.

$$\textcircled{1} \quad \frac{2}{r} f'(r) + f''(r) - \frac{2}{r^2} f(r) = \begin{cases} \frac{f_0 r}{a} & r < a \\ 0 & r > a \end{cases}$$

$$\textcircled{2} \quad \frac{2}{r} g'(r) + g''(r) = \begin{cases} f_0 & r < a \\ 0 & r > a \end{cases}$$

$$\textcircled{2}: \quad 2r g'(r) + r^2 g''(r) = \begin{cases} f_0 r^2 & r < a \\ 0 & r > a \end{cases} \Rightarrow r^2 g'(r) = \begin{cases} \frac{f_0 r^3}{3} + D & r < a \\ E & r > a \end{cases}$$

$$\Rightarrow g(r) = \begin{cases} \frac{f_0 r^2}{6} - \frac{D}{r} + F & r < a \\ -\frac{E}{r} + G & r > a \end{cases}$$

$\textcircled{1}$: Ansätt $f(r) = Cr^k \Rightarrow 2k + k(k-1) - 2 = 0$ för homogena fallet.

$$\Rightarrow k = -\frac{1}{2} \pm \sqrt{\frac{1}{4} + \frac{8}{4}} = 1, -2 \Rightarrow f_h(r) = Cr + \frac{H}{r^2}$$

Partikulärlösni: Ansätt $f_p(r) = Kr^3$

$$\Rightarrow 2K + 6K - 2K = \frac{J_0}{a}$$

$$K = \frac{J_0}{6a} \Rightarrow f(r) = \begin{cases} \frac{J_0 r^3}{6a} + Cr + \frac{H}{r^2} & r < a \\ \lambda r + \frac{M}{r^2} & r > a \end{cases}$$

Randvillkor

$T \rightarrow T_0$ i ∞ (A)

T begr. i origo (B)

T kont. över $r=a$ (C)

$\frac{\partial T}{\partial r} = \nabla T \cdot \hat{r}$ kont. över $r=a$ (D)

(A) $\Rightarrow G = T_0, \lambda = 0$

(B) $\Rightarrow D = 0, H = 0$

(C) $\Rightarrow f(r)$ kont. : $\frac{M}{a^2} = J_0 a^2 + Ca$

$g(r)$ kont. : $T_0 - \frac{E}{a} = \frac{J_0 a^2}{6} + F$

(D) $\Rightarrow f'(r)$ kont. : $-\frac{2M}{a^3} = \frac{J_0 a}{2} + C$

$g'(r)$ kont. : $\frac{E}{a^2} = \frac{J_0 a}{3}$

$\Rightarrow \dots$

$\frac{1}{\sin\theta} \frac{\partial}{\partial\theta} (\sin\theta \frac{\partial T}{\partial\theta})$ Detta kan ses som en operator som verkar på funktionen T eller som en matris i det oändliga rummet \mathbb{C}^2 , dess egenvektorer är 1: egen värde 0

$$\begin{matrix} \cos\theta & - & \dots & - & 2 \\ \frac{1}{2}(3\cos^2\theta - 1) & - & \dots & - & 6 \end{matrix}$$

Litet OBS!

Vid mer än en sorts rymdfördelning / ytfördelning etc. räknas det totala fältet enklast ut m.h.a. superposition av de olika dellös. för varje separat förd.

t.ex. fältet från en ptkälla i origo med styrkan $4\pi I$, en virveltråd längs z-axeln, styrka $2\pi I \hat{z}$

\mathcal{H}_I från ptkällan ges av $\mathcal{H}_I(\mathbf{r}) = \frac{q}{4\pi I} \frac{\hat{r}}{r^2} = \frac{\hat{r}}{r^2}$

(57)

\mathbb{F}_2 från virveltråd ges av $\mathbb{F}_2(r) = \frac{2\pi \hat{z}}{2\pi r} = \frac{\hat{z}}{r}$

ev. visa att $\mathbb{F} = \mathbb{F}_1 + \mathbb{F}_2$ ger dessa källor

linjékälla längs z-axeln med styrka 2π ger fältet

$\mathbb{F}_3 = \frac{2\pi \hat{z}}{2\pi r} = \frac{\hat{z}}{r}$, $\mathbb{F}_1, \mathbb{F}_2$ & \mathbb{F}_3 är käll och virvelfria utom i

origo resp. z-axeln \Rightarrow ok att behandla dessa separat.

Pkt-dipol: Finns det andra sorters källor än pktkällor som är lokaliserade till en punkt? - Ja

I så fall måste potentialen till källan satisfiera Laplace ekv. i alla pletter utom källpunkten (= origo här) dvs

$$0 = \nabla^2 \phi = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial \phi}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial \phi}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 \phi}{\partial \varphi^2}$$

$= \frac{K \cdot \phi}{r^2}$

Måste vara uppfyllt \forall vinklar θ, φ

ansats $\Rightarrow \phi = f(r)g(\theta, \varphi)$ s.a. $g(\theta, \varphi)$ är en egenfun till vinkeloperatorn.

exempel. $g(\theta, \varphi) = 1$ egenvärde 0 ①

$g(\theta, \varphi) = \cos \theta$ - " - -2 ② o.s.v. ($\exists \infty$ många)

$$A = \text{matrix} = \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{\sin^2 \theta} \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2}$$

$$\begin{pmatrix} a \\ b \end{pmatrix} = a \cos \theta + b \Rightarrow A \begin{pmatrix} a \\ b \end{pmatrix} = -2a \cos \theta = \begin{pmatrix} -2a \\ 0 \end{pmatrix} \Rightarrow A = \begin{pmatrix} & \\ & \end{pmatrix}$$

① pktkälla Ansats med $g(\theta, \varphi) = 1 \Rightarrow \phi = \frac{q}{4\pi r} \Rightarrow \mathbb{F} = \frac{q \hat{r}}{4\pi r^2}$

eller $q = 4\pi \lim_{r \rightarrow r_0} (r - r_0) \phi(r)$, där r_0 = koord för pkt källan.

② pkt-dipol Ansats med $g(\theta, \varphi) = \cos \theta \Rightarrow \phi = \frac{m}{4\pi} \frac{\cos \theta}{r^2} \Rightarrow$

$$\Rightarrow \mathbb{F} = \frac{m}{4\pi r^3} (2 \cos \theta \hat{r} + \sin \theta \hat{\theta}), \quad m = \text{dipolens styrka här riktad i } \hat{z}\text{-led.}$$

$m \hat{z}$ = dipolmomentet hos dipolen i pkten r_p med dipolen i pkten r_q fås pot. resp. fältet

$$\phi(r_p) = \frac{1}{4\pi} (m \cdot \nabla_p) \frac{1}{|r_p - r_q|}$$

$$\mathbb{F}(r_p) = \frac{-1}{4\pi} (m \cdot \nabla_p) \frac{1}{|r_p - r_q|^3}$$

Exempel på pkt-dipoler: permanentmagnet

En stor permanentmagnet består av ett stort antal likriktade atomiska magneter eller pkt-dipoler jämnt fördelade i rummet.

elektrisk dipol t.ex. HCl.

$$\Phi = \frac{m \cos \theta}{4\pi r^2}$$

$$F = \frac{m}{4\pi r^3} (2 \cos \theta \hat{r} + \sin \theta \hat{\theta}), \quad m = \text{beloppet av dipolmomentet}$$

här riketat i \hat{z} -led.

VA 13.1 En pkt-dipol i origo har dipolmomentet $im = m_0 \hat{y}$, uttryck dess potential och fält i sfäriska koord.

$$\Phi(r) = -\frac{1}{4\pi} (im \cdot \nabla) \frac{1}{r} = -\frac{m_0}{4\pi} \frac{\partial}{\partial y} \frac{1}{r} = \frac{m_0}{4\pi r^2} \frac{y}{r} = \{\text{sfäriska}\} = \frac{m_0 \sin \theta \sin \varphi}{4\pi r^2}$$

$$F(r) = -\frac{1}{4\pi} (im \cdot \nabla) \frac{1}{r^3} = -\frac{1}{4\pi} \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{x\hat{x} + y\hat{y} + z\hat{z}}{r^3} \right) = -\frac{m_0}{4\pi} \left(\frac{\hat{y}}{r^3} - \frac{3y}{r^4} \hat{r} \right) =$$

$$= \frac{1}{4\pi r^3} (3\hat{r} \sin \theta \sin \varphi - \hat{r} \sin \theta \sin \varphi - \hat{\theta} \cos \theta \sin \varphi + \sin \theta \hat{\phi})$$

tecken på en pkt-dipol: kubisk sing. i ngn pkt. + vinkelberoende.

Ytdipoler och rymdvinklar

Vad var en ytdipol?

- en diskontinuitet i potentialen över en yta $\Phi_+ - \Phi_- = \mu(r)$

En ytdipol kan också ses som två ythällor som förs ihop eller som en (konstant) täthet av pkt-dipoler på ytan

Hur ser då potentialen ut som beror på en ytdipol med styrka $\mu(r)$ på ytan S ?

t.ex. $\mu(r) = \text{konstant} = \mu_0$

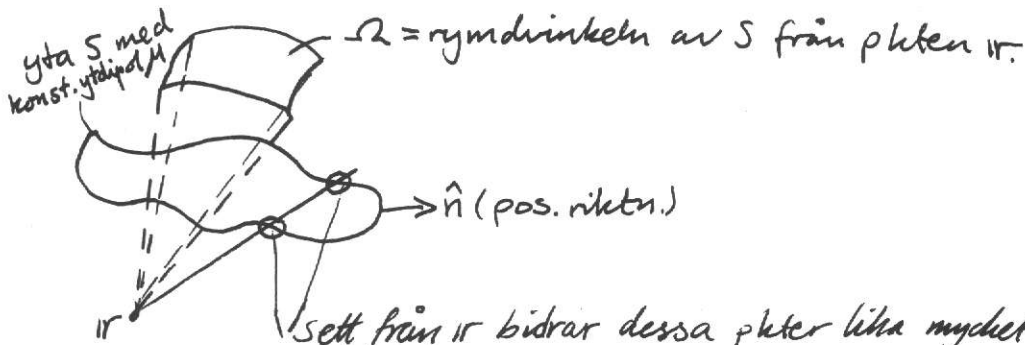
Vi vet att $\Phi = 0$ i ∞

För att ta sig till pkten r från ∞ rör vi oss i en rät linje.

Eftersom ∞ är i alla riktn. så finns det många sätt att

nå pkten r . Potentialen påverkas av om vi passerar ytan S på vägen och därmed disk. $\Rightarrow \Phi(r) = \mu_0 \times \left\{ \begin{array}{l} \text{sannolikheten att} \\ \text{passera ytan på} \\ \text{vägen från } \infty \end{array} \right\} =$

$$= -\frac{\mu_0 \Omega}{4\pi}, \quad \text{där } \Omega = \text{rymdvinkeln av } S \text{ sett från } r.$$

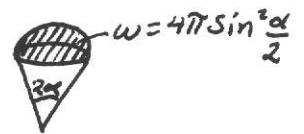


sett från r bidrar dessa ptker lika mycket till rymdvinkeln men med olika tecken.
 Ω räknas pos. om man ser ytans negativa sida och neg. om man ser den positiva.

Ex på rymdvinklar:

En halvsfär kring origo ($z > 0$)

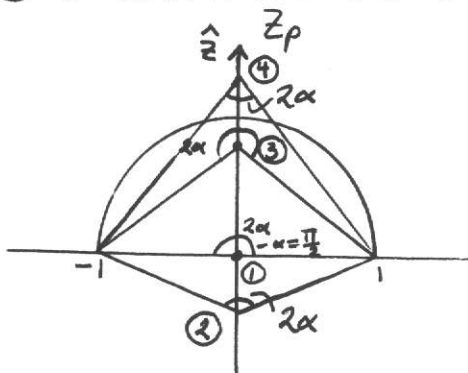
① i origo $\Omega = 2\pi$ (med utåt normal)



$z_p < 0$ ② $\alpha = \arctan \frac{1}{|z_p|} \Rightarrow \Omega = 4\pi \sin^2 \frac{\alpha}{2} = 2\pi \left(1 + \frac{z_p}{\sqrt{1+z_p^2}} \right)$

$z_p < 1$ ③ $\alpha = \frac{\pi}{2} + \arctan z_p \Rightarrow \Omega = 4\pi \sin^2 \frac{\alpha}{2} = 2\pi \left(1 + \frac{z_p}{\sqrt{1+z_p^2}} \right)$

$z_p > 1$ ④ $\alpha = \arctan \frac{1}{z_p} \Rightarrow \Omega = -4\pi \sin^2 \frac{\alpha}{2} = 2\pi \left(-1 + \frac{z_p}{\sqrt{1+z_p^2}} \right)$



- ① origo
- ② $z_p < 0$
- ③ $z_p < 1$ (> 0)
- ④ $z_p > 1$

här neg.
 ↑
 här räknas rymdvinkeln pos.
 \Rightarrow skillnaden i rymdvinkel är 4π , "ytan vänds ut & in"

$$\Omega = 2\pi \left(\text{sgn}(1 - z_p) + \frac{z_p}{\sqrt{1+z_p^2}} \right)$$

Vad händer för icke-konst. ytdipoler $\mu(r)$?

- Vi måste ta hänsyn till precis hur S ser ut. Resonemanget för konstant ytdipol kan genomföras för dS och $d\Omega$

$\Rightarrow \phi(r_p) = \frac{-1}{4\pi} \int_S \mu(r) d\Omega$, där $d\Omega$ är rymdvinkелеlementet av

dS sett från r_p .

ex. för $r_p = 0$ och $S =$ sfär ocentrerad kring origo: $d\Omega = \sin\theta d\theta d\phi$
 Det går också att visa $\Phi(r_p) = \frac{1}{4\pi} \int_S \mu(r) \left(\hat{n} \cdot \nabla \right) \frac{1}{|r - r_p|} dS$
 dvs $d\Omega = - \left(\hat{n} \cdot \nabla \right) \frac{1}{|r - r_p|} dS$

$$(\nabla \Phi(r_p) = -\nabla_p \Phi(r_p))$$

VA13.10 En plan, cirkulär, ringformad skiva med försumbar tjocklek begränsad av två koncentriska cirklar med radierna a & b ($a < b$) har en konstant ytdipol-täthet μ_0 . Bestäm vektorfältet på z -axeln.

P.g.a. symmetri är fältet på z -axeln riktat i \hat{z} -led (lika bidrag från alla α -riktn.) $\Rightarrow \mathbf{F}(z_p \hat{z}) = -\frac{\partial \Phi}{\partial z}(z_p \hat{z}) \hat{z}$ dvs det räcker att bestämma pot. på z -axeln. t. ex. m.h.a. rymdvinkelbegreppet. $\Phi = -\frac{\mu_0}{4\pi} \Omega$

Betrakta ringen som en superposition av en skiva (radi b) med ytdipol-tätheten μ_0 och en skiva (radi a) med täthet $-\mu_0$
 $\Rightarrow \Phi(z_p \hat{z}) = \frac{\mu_0}{4\pi} (\Omega_{r < a} - \Omega_{r < b})$

① $z_p > 0$ Vi ser pos. sidan av skivorna

\Rightarrow rymdvinkeln ges av $\Omega_{r < a} = -4\pi \frac{\sin^2 \alpha}{2}$ där $\alpha = \arctan \frac{a}{z_p}$

$\Omega_{r < b} \quad \alpha = \arctan \frac{b}{z_p}$ (samma formel)

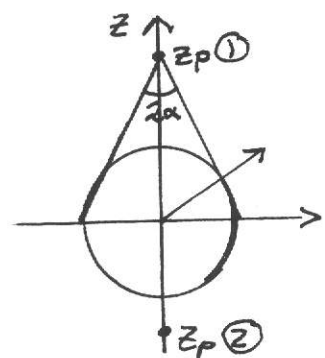
② Vi ser neg. sidan av skivorna

$\Rightarrow \Omega = 4\pi \frac{\sin^2 \alpha}{2}$, $r < a$: $\alpha = \arctan \frac{a}{|z_p|}$

$r < b$: $\alpha = \arctan \frac{b}{|z_p|}$

$$\Rightarrow \Phi(z_p \hat{z}) = \frac{\mu_0}{2} \left(\frac{z_p}{\sqrt{a^2 + z_p^2}} - \frac{z_p}{\sqrt{b^2 + z_p^2}} \right)$$

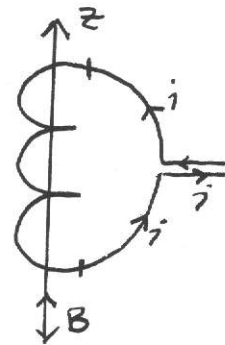
$$\Rightarrow \mathbf{F}(z_p \hat{z}) = -\frac{\partial \Phi}{\partial z_p} \hat{z} = \frac{\mu_0 \hat{z}}{2} \left(\frac{b^2}{(b^2 + z_p^2)^{3/2}} - \frac{a^2}{(a^2 + z_p^2)^{3/2}} \right)$$



VA13.3 På spiralkurvan $C: \mathbf{r} = (a \cos t, a \sin t, \frac{b}{\pi} t)$, $t \in [-\pi, \pi]$ befinner sig en linjekälla med konstant täthet τ_0 . Bestäm pot på z -axeln.

$$\begin{aligned} \Phi(z_p \hat{\mathbf{z}}) &= \frac{1}{4\pi} \int_C \frac{\tau_0(\mathbf{r})}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|} |d\mathbf{r}| = \left[\begin{array}{l} d\mathbf{r} = dt(-a \sin t, a \cos t, \frac{b}{\pi}) \\ |d\mathbf{r}| = dt \sqrt{a^2 + \frac{b^2}{\pi^2}} \end{array} \right] = \frac{1}{4\pi} \int_{-\pi}^{\pi} \frac{\tau_0 dt \sqrt{a^2 + \frac{b^2}{\pi^2}}}{\sqrt{a^2 + (\frac{b}{\pi}(t - z_p))^2}} = \\ &= \left[\frac{b}{\pi} - z_p = x \right] = \frac{\tau_0 \sqrt{a^2 + \frac{b^2}{\pi^2}}}{4\pi} \int_{-b-z_p}^{b-z_p} dx \frac{1}{b \sqrt{a^2 + x^2}} = \frac{\tau_0}{4b} \sqrt{a^2 + \frac{b^2}{\pi^2}} \left[\ln \left| \frac{x + \sqrt{a^2 + x^2}}{-b - z_p} \right| \right]_{-b-z_p}^{b-z_p} = \\ &= \frac{\tau_0}{4b} \sqrt{a^2 + \frac{b^2}{\pi^2}} \ln \left| \frac{b - z_p + \sqrt{a^2 + (b - z_p)^2}}{b + z_p - \sqrt{a^2 + (b + z_p)^2}} \right| \end{aligned}$$

VA13.14 Beräkna det magnetiska fältets vertikalkomponent på spolens symmetriaxel. Med symmetriaxeln på z -axeln och origo i mitten av spolen kan spolen beskrivas av $C = C_1 + C_2$



$$C_1: \mathbf{r} = (a \cos t, a \sin t, \frac{b}{\pi} t), \quad -2n\pi \leq t \leq 2n\pi \quad (2n \text{ varv})$$

$$C_2: \mathbf{r} = (a + 2nb \sin u, 0, 2nbc \cos u) \quad 0 \leq u \leq \pi$$

Ström = vinkelstyrka = i

$$\mathbb{F}(z_p \hat{\mathbf{z}}) = \frac{i}{4\pi} \int_C \frac{d\mathbf{r} \times (\mathbf{r}_p - \mathbf{r})}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_p|^3}$$

Vi söker \mathbb{F} 's z -komp. $F_z(z_p \hat{\mathbf{z}}) = \int_{C_1} + \int_{C_2} = \bar{I}_1 + \bar{I}_2$

$$\left(d\mathbf{r} = (-a \sin t, a \cos t, \frac{b}{\pi}) \right), \quad d\mathbf{r} \times (z_p \hat{\mathbf{z}} - \mathbf{r}) = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ -a \sin t & a \cos t & \frac{b}{\pi} \\ -a \cos t & -a \sin t & z_p - \frac{b}{\pi} \end{vmatrix} = \hat{z} a^2 + \dots$$

$$\bar{I}_1 = \frac{i}{4\pi} \int_{-2n\pi}^{2n\pi} \frac{a^2}{(a^2 + (\frac{b}{\pi}(t - z_p))^2)^{3/2}} dt = \frac{i}{4b} \left[\frac{2nb - z_p}{\sqrt{a^2 + (2nb - z_p)^2}} + \frac{2nb + z_p}{\sqrt{a^2 + (2nb + z_p)^2}} \right]$$

$$\bar{I}_2: d\mathbf{r} = du(2nb \cos u, 0, -2nb \sin u)$$

$$\Rightarrow d\mathbf{r} \times (z_p \hat{\mathbf{z}} - \mathbf{r}) = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ 2nb \cos u & 0 & -2nb \sin u \\ \dots & \dots & \dots \end{vmatrix} = 0 \cdot \hat{z} + \dots \Rightarrow \text{inget bidrag från } C_2 \text{ till}$$

fältets vertikalkomp. på z -axeln.

VA 13.19 En sfär, radien a , med konstant ytkaddningstäthet sätts i rotation kring en diameter (z -axeln). Då uppkommer en ytström som i sfäriska koord. kan beskrivas med ytvirveltätheten $\mathbf{IK} = K_0 \sin\theta \hat{\phi}$
Beräkna fältet på z -axeln.

\therefore ytvirvel

$$\begin{aligned} \vec{A}(z_p \hat{z}) &= \frac{1}{4\pi} \int_S \frac{\mathbf{IK}(\mathbf{r}) \times (z_p \hat{z} - \mathbf{r})}{|\mathbf{r} - z_p \hat{z}|^3} dS = [\hat{z} = \hat{r} \cos\theta - \hat{\theta} \sin\theta] = \\ &= \frac{1}{4\pi} \int_0^\pi \int_0^{2\pi} a^2 \sin\theta d\theta d\phi \frac{K_0 \sin\theta (\hat{\theta} (z_p \cos\theta - a) + \hat{r} z_p \sin\theta)}{(a^2 + z_p^2 - 2az_p \cos\theta)^{3/2}} = \\ &= \left[\begin{array}{l} \text{f. int. gör att} \\ \text{endast vertikal-} \\ \text{komp. av } \hat{r} \text{ \& } \hat{\theta} \\ \text{överlever} \end{array} \right] = \frac{K_0 \hat{z} a^2}{2} \int_0^\pi \sin\theta d\theta \frac{\sin^2\theta ((a - z_p \cos\theta) + z_p \cos\theta)}{(a^2 + z_p^2 - 2az_p \cos\theta)^{3/2}} = \\ &= [-\cos\theta = t] = \frac{K_0 \hat{z} a^3}{2} \int_{-1}^1 \frac{dt(1-t^2)}{(a^2 + z_p^2 + 2az_p t)^{3/2}} = [\text{P.I.}] = \left[\sqrt{a^2 + z_p^2 + 2az_p t} = x \right] = \\ &= K_0 \hat{z} a^3 \int_{|a-z_p|}^{a+z_p} dx \frac{z_p^2 + a^2 - x^2}{2a^3 z_p^3} = \frac{-K_0 \hat{z}}{2z_p^3} \left(\frac{|a+z_p|^3}{3} - \frac{|a-z_p|^3}{3} + (a^2 + z_p^2)(|a-z_p| - \right. \\ &\left. - |a+z_p|) \right) = \begin{cases} |z_p| < a & = \frac{2K_0 \hat{z}}{3} \\ |z_p| > a & = \frac{2K_0 \hat{z}}{3} \frac{a^3}{|z_p|^3} \end{cases} \end{aligned}$$

Randvärdesproblem

Vi söker en lösning till Poissons ekv. $\nabla^2 \phi = -\rho$ i en del av rummet (V)
Vi vet inte hur pot. ser ut utanför V , men om vi vet tillräckligt mycket om ϕ på randen av V (begr. ytan S) kan vi hitta en lösning.
 \hat{n} : normal

Under villkoren ($\mathbf{r}_S \in S$)

- ① $\phi(\mathbf{r}_S) = f(\mathbf{r}_S)$, Dirichlets randvillkor
- ② $\hat{n} \cdot \nabla \phi = g(\mathbf{r}_S)$, Neumanns randvillkor
- ③ $\hat{n} \cdot \nabla \phi(\mathbf{r}_S) + \alpha \phi(\mathbf{r}_S) = h(\mathbf{r}_S)$ Churchills/Robins randvillkor

\exists en entydig lösning för det icke problemet (V begränsas helt av ytan S , \hat{n} ut från V)

①: \emptyset helt best.

②: \emptyset best. så när som på en godt. konst.

③: Om $\alpha > 0$ pos. det. fun. ok \Rightarrow entydig lösn.

Och för det yttre prob. (\hat{n} in i V , ∞ finns med på ett hörn)

①: \emptyset helt best.

②: \emptyset best. ($\emptyset \rightarrow 0$ i ∞)

③: om $\alpha < 0$ neg. det. fun. ok

Dessa lösningar är stabila m.a.p. variationer i randvillkoren (dvs ej kaosartade)

I princip innebär randvillkoren att man ersätter alla fördeln. utanför V med en ytkälla eller ytdipol på S .

Detta innebär också t.ex. att $\int_S f ds = -\int_V \rho dV$ dvs att det strömmar ut lika mkt genom S som det produceras i V (kontinuitets ekv.)

Dirichlets randv. $\phi|_{\partial V} = f|_{\partial V}$ (S randyta till V där vi betraktar prob.)

Neumanns randvillkor $\hat{n} \cdot \nabla \phi|_{\partial V} = g|_{\partial V}$

Churchills/Robins randvillkor $\hat{n} \cdot \nabla \phi|_{\partial V} + \alpha \phi|_{\partial V} = h|_{\partial V}$

om t.ex. $f|_{\partial V} \equiv 0$ så pratar man om Dirichlets homogena randv.

VA15.3 Bestäm en lösn. till Poissons ekv. $\nabla^2 \phi = -\rho_0 \frac{r}{a}$ för $r < a$ s.a.

$\phi|_{r=a} = 0$ (Dirichlets), Dirichlets homogena inre problem.

Ansätt $\phi(r) = \phi(r) \Rightarrow \nabla^2 \phi = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 \frac{\partial \phi}{\partial r}) = -\rho_0 \frac{r}{a}$

$$\Rightarrow r^2 \frac{\partial \phi}{\partial r} = -\frac{\rho_0 r^4}{4a} + C$$

$$\Rightarrow \phi = -\frac{\rho_0 r^3}{12a} - \frac{C}{r} + D$$

$$\phi|_{r=0} \text{ begr.} \Rightarrow C = 0$$

$$\phi|_{r=a} = 0 \Rightarrow D - \frac{\rho_0 a^3}{12a} = 0 \Rightarrow \phi = \frac{\rho_0}{12a} (a^3 - r^3)$$

Entydig lösn.

VA15.4 Bestäm den begränsade lösningen till Poissons ekv. $\nabla^2 \phi = -\rho_0 \left(\frac{a}{r}\right)^5 \sin \theta \cos \varphi$ utanför sfären $r=a$ som uppfyller ett homogent Dirichlets randvillkor på sfären. Ansätt $\phi(r) = f(r) \sin \theta \cos \varphi$
 $\phi|_{r=a} = 0$ $\phi|_{r \rightarrow \infty}$ begr.

$$\begin{aligned} \nabla^2 \phi &= \sin \theta \cos \varphi \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 f'(r)) + f(r) \left(\frac{\cos \varphi}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta \cos \theta) + \frac{\sin \theta (-\cos \varphi)}{r^2 \sin^2 \theta} \right) \right) = \\ &= \sin \theta \cos \varphi \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 f'(r)) + f(r) \frac{\cos \varphi}{r^2 \sin \theta} (\cos^2 \theta - \sin^2 \theta - 1) \right) = \\ &= \sin \theta \cos \varphi \left(\frac{1}{r^2} (2r f'(r) + r^2 f''(r)) - 2f(r) \right) \end{aligned}$$

$\therefore \frac{1}{r^2} (2r f'(r) + r^2 f''(r)) - 2f(r) = -\rho_0 \left(\frac{a}{r}\right)^5$ eftersom diff. ekv. ska gälla för alla θ, φ

$f(r) = f''(r) + f'(r)$

Ansätt $f''(r) = Cr^k \Rightarrow 2k + k(k-1) - 2 = 0 \Rightarrow k = +1, -2$

$\therefore f''(r) = Cr + \frac{D}{r^2}$

Ansätt $f'(r) = \frac{E}{r^3} \Rightarrow -6E + 12E - 2E = -\rho_0 a^5 \Rightarrow E = \frac{-\rho_0 a^5}{4}$

$\therefore f'(r) = \frac{-\rho_0 a^5}{4r^3} \Rightarrow \phi(r) = \left(Cr + \frac{D}{r^2} - \frac{\rho_0 a^5}{4r^3} \right) \sin \theta \cos \varphi$

$\phi|_{r \rightarrow \infty}$ begr. $\Rightarrow C = 0$

$\phi|_{r=a} = 0 \Rightarrow \frac{D}{a^2} - \frac{\rho_0 a^5}{4a^3} = 0 \Rightarrow D = \frac{\rho_0 a^4}{4}$

$\therefore \phi(r) = \frac{\rho_0 a^2}{4} \left(\frac{a^2}{r^2} - \frac{a^3}{r^3} \right) \sin \theta \cos \varphi$

VA15.7 Bestäm den begränsade lösning till Poissons ekv. $\nabla^2 \psi(\rho, \alpha) = -\psi_0 \frac{R^3}{\rho^5} \cos \alpha$ utanför cirkeln $\rho=R$ som uppfyller randvillkoret $\psi(R, \alpha) = \psi_0 \sin \alpha$
 2D-problem

$$\nabla^2 \psi = \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial \psi}{\partial \rho} \right) + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial \alpha^2}$$

Ansätt $\psi = f(\rho) \cos \alpha + g(\rho) \sin \alpha \Rightarrow \nabla^2 \psi = \cos \alpha \left(\frac{1}{\rho} (f'(\rho) + \rho f''(\rho)) - \frac{1}{\rho^2} f(\rho) \right) +$

$+ \sin \alpha \left(\frac{1}{\rho} (g'(\rho) + \rho g''(\rho)) - \frac{1}{\rho^2} g(\rho) \right) = -\psi_0 \frac{R^3}{\rho^5} \cos \alpha$

$$\Psi(R, \alpha) = f(R) \cos \alpha + g(R) \sin \alpha = \Psi_0 \sin \alpha$$

Diff. ekv. gäller $\forall \alpha \Rightarrow$ vi kan separera kv. ekv. för $\cos \alpha$ & $\sin \alpha$

$$\textcircled{1} \quad \cos \alpha : \begin{cases} \frac{1}{r^2} (r f'(r) + r^2 f''(r) - f(r)) = -\frac{\Psi_0 R^3}{r^5} \\ f(R) = 0 \quad f(r) \text{ begr.} \end{cases}$$

$$\textcircled{2} \quad \sin \alpha : \begin{cases} \frac{1}{r^2} (r g'(r) + r^2 g''(r) - g(r)) = 0 \\ g(R) = \Psi_0 \quad g(r) \text{ begr.} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \textcircled{1} \Rightarrow \text{Ansätt } f''(r) = C r^k \Rightarrow k + k(k-1) - 1 = 0 \Rightarrow k = \pm 1$$

$$\therefore f''(r) = \frac{C}{r} + D r, \quad f(r) \text{ begr.} \Rightarrow D = 0$$

$$\text{Ansätt } f'(r) = \frac{E}{r^3} \Rightarrow -3E + 12E - E = -\Psi_0 R^3 \Rightarrow E = -\frac{\Psi_0 R^3}{8}$$

$$\therefore f(r) = -\frac{\Psi_0 R^3}{8r^3} + \frac{C}{r}$$

$$f(R) = 0 \Rightarrow C = \frac{\Psi_0 R}{8}$$

$$\textcircled{2} : \Rightarrow \text{Ansätt } g(r) = C r^k \Rightarrow g(r) = F r + \frac{G}{r}$$

$$g(r) \text{ begr.} \Rightarrow F = 0$$

$$g(R) = \Psi_0 \Rightarrow G = \Psi_0 R$$

$$\therefore g(r) = \frac{\Psi_0 R}{r}$$

$$\therefore \Psi(r, \alpha) = \frac{\Psi_0}{8} \left(\frac{R^3}{r^3} - \frac{R}{r} \right) \cos \alpha + \frac{\Psi_0 R}{r} \sin \alpha$$

VA15.10 En lång cylinder (omgiven av luft) med radien a uppvärms av en likström som flyter längs den. Bestäm den stationära värmeförd. i cylindern.

$$\text{Fouriers lag: } \mathcal{D} = -\lambda \nabla T$$

$$\nabla^2 T = \frac{1}{D} \frac{\partial T}{\partial t} = \text{konstant} = q_0$$

Newton's avkylningslag

$$\underbrace{(-\lambda \hat{n} \cdot \nabla T)}_{\hat{n} \cdot \mathcal{D}} - \underbrace{\alpha (T - T_0)}_{\text{konst.}} \Big|_{y_{\text{tan}}} = 0$$

Churchills/Robins inre problem!, $\hat{n} = \hat{r}$ här
 Både randvillkor & hållterm är rinkeloberoende
 \Rightarrow Ansätt $T(r, \alpha) = T(r)$ dvs lös prob.

$$\begin{cases} \nabla^2 T = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right) = q_0 \\ \lambda \frac{\partial T}{\partial r} + \alpha(T - T_0) = 0 \text{ på ytan } (r=a) \end{cases}$$

$$\Rightarrow T = \frac{q_0 r^2}{4} + C \ln r + D$$

T begr. i uyl. $\Rightarrow C = 0$, randvillkor \Rightarrow

$$\lambda \left(\frac{q_0 a}{2} \right) + \alpha \left(\frac{q_0 a^2}{4} + D - T_0 \right) = 0 \Rightarrow D = T_0 - \frac{q_0 a^2}{4} - \frac{q_0 a \lambda}{4\alpha}$$

$$\Rightarrow T(r) = \frac{q_0}{4} (r^2 - a^2) - \frac{q_0 a \lambda}{4\alpha} + T_0 \quad z_0 < 0 \text{ ger uppvärmning}$$

REPETITION

fält - en fkn med definitions mängd i \mathbb{R}^3

ϕ, ψ fkn $\mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}$ skalärt fält

F, \mathbf{A} fkn $\mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}^3$ vektorfält

fält i fysiken är "snälla" oftast styckenvis glatta oftast ej
 sing. i många ptker (ej i ∞)

Man kan visualisera fält med nivåytor skalärt fält = konst.

t.ex. ekvipot. yta, isotermin, isobar

fältlinjer - de linjer där den snabbaste förändr. av
 $\phi(r)$ sker, dvs i grad riktn.

Diffekv. för fältlinjer till ett skalärt fält

$$\frac{\partial \mathbf{r}(\tau)}{\partial \tau} = c \cdot \nabla \phi(\mathbf{r}(\tau)) = c \cdot \mathbf{F}(\mathbf{r}(\tau))$$

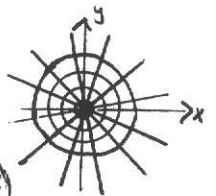
Nivåyta + fältlinje \Rightarrow fältbild

nivåyta \perp fältlinjen i varje ptk.

ex $\phi(r) = r$ nivåytor: $r = \text{konst.} =$ cirkelvar (sfär) runt origo

fältlinjer: $\frac{\partial \mathbf{r}(\tau)}{\partial \tau} = \hat{r}$

$$\frac{\partial \mathbf{r}(\tau)}{\partial \tau} = \frac{\partial r}{\partial \tau} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial r} + \frac{\partial r}{\partial \theta} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} + \frac{\partial r}{\partial \varphi} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} \Rightarrow \left. \begin{array}{l} r = \tau \\ \theta = \text{konst.} \\ \varphi = \text{konst.} \end{array} \right\} \begin{array}{l} \text{strålar} \\ \text{ut från} \\ \text{origo.} \end{array}$$



$\nabla = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right)$ är en vektorop. fungerar oftast som en vektor

t.ex. $\nabla f = \left(\frac{\partial f}{\partial x}, \frac{\partial f}{\partial y}, \frac{\partial f}{\partial z} \right)$

$$\nabla \cdot F = \frac{\partial F_x}{\partial x} + \frac{\partial F_y}{\partial y} + \frac{\partial F_z}{\partial z}$$

$$\nabla \times F = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ F_x & F_y & F_z \end{vmatrix}$$

Men den transformeras inte som en vektor när vi byter koord. syst. I själva verket grad., div. & rot. transformeras alla olika. Vi kan beskriva transformationen m.h.a. skal faktorer. Innan man gör sådana transf. kan man göra generella förenkl.

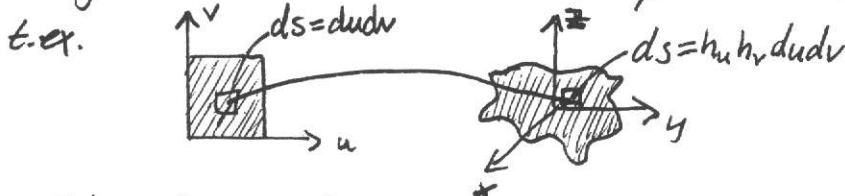
t.ex. $\nabla(fg) = g \nabla f + f \nabla g$

$$\nabla(A \cdot B) = (A \cdot \nabla)B + (B \cdot \nabla)A + A \times (\nabla \times B) + B \times (\nabla \times A)$$

$$\nabla \cdot (\nabla \times A) = 0$$

$$\nabla \times (\nabla \times A) = \nabla \cdot (\nabla \cdot A) - \underbrace{(\nabla \cdot \nabla)}_{\nabla^2} A$$

För att beskriva kurvor, ytor, och (kroktinj-) föremål i xyz-rummet använder vi parameterframst.



ett kurvelement $dr = r'(u) du$

ex. cirkel runt origo med radië 5 $r = (5 \cos \varphi, 5 \sin \varphi, 0), 0 \leq \varphi \leq 2\pi$

$$\Rightarrow dr = 5(-\sin \varphi, \cos \varphi, 0) d\varphi$$

ett ytelement $dS = \frac{\partial r}{\partial u} \times \frac{\partial r}{\partial v} dudv = (\hat{u} \times \hat{v}) h_u h_v dudv = \hat{\omega} h_u h_v dudv$

(för del av ort. koord. syst.)

ex. cirkel ≤ 5 $r = (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, 0)$

$$dS = (\hat{\rho} \times \hat{\alpha}) \rho d\rho d\alpha = \hat{z} \rho d\rho d\alpha$$

ett volymselement

$$dV = \left| \frac{\partial(x, y, z)}{\partial(u, v, w)} \right| dudvdw = h_u h_v h_w dudvdw \text{ för ett ort. syst.}$$

Tangentbasvektorer $t_i = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u_i}$
 Normalbasvektorer $n_i = \nabla u_i$ } // om ort. system.

ort. system

$|t_i| = h_i$ skalfaktorer $\hat{u}_i = \frac{1}{h_i} t_i = h_i n_i$, $t_i = h_i \hat{u}_i$

$\left. \begin{matrix} \nabla \\ \nabla \cdot \\ \nabla \times \end{matrix} \right\}$ i kroklinj. koord. syst. beskrivs m.h.a. skalfakt. i det koord. syst.

ex. $\nabla \phi = \frac{\partial \phi}{\partial u} \nabla u + \frac{\partial \phi}{\partial v} \nabla v + \frac{\partial \phi}{\partial w} \nabla w = \sum_{i=1}^3 \frac{\hat{u}_i}{h_i} \frac{\partial \phi}{\partial u_i}$

ang. Integraler: beskriver olika saker beroende på vilka fält som är inbl.

t.ex. $\int_C \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r}$ - arbete om man rör sig i fältet \mathbf{F} längs C

$\int_S \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s}$ - totala "fältflödet" genom S (räknat med tecken)

$\int_V \phi dV$, $\int_V \mathbf{F} dV$ - medelvärde i V

$\int_S \phi d\mathbf{s}$ - den totala kraft som verkar på S p.g.a. trycket ϕ

$\int_S \mathbf{F} d\mathbf{s}$ - medelv. av \mathbf{F} på ytan S

(Ett alt. till att räkna int. kan vara att besk. m.h.a. pot.)

Potentialer:

$\nabla \times \mathbf{F} = 0 \Rightarrow \mathbf{F}$ irrotelfritt $\Rightarrow \exists$ skalär pot. $\phi \Rightarrow \mathbf{F} = -\nabla \phi$

$\nabla \cdot \mathbf{F} = 0 \Rightarrow \mathbf{F}$ källfritt $\Rightarrow \exists$ vektorpot. $\mathbf{A} \Rightarrow \mathbf{F} = \nabla \times \mathbf{A}$

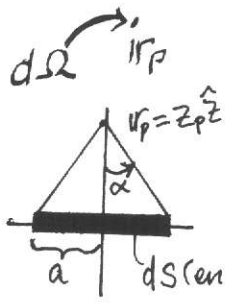
| Källa | Potential | Fältet \vec{F} | Symbol/beteckning | $\nabla \cdot \vec{F}$ | $\nabla \times \vec{F}$ | exempel |
|---|---|--|--|--------------------------------|--|---|
| rymdkälla | $\Phi(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_{V \in \mathbb{R}^3} \frac{\rho(\vec{r}) dV}{ \vec{r} - \vec{r}_p }$ | $\vec{F}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_{V \in \mathbb{R}^3} \frac{\rho(\vec{r})(\vec{r} - \vec{r}_p) dV}{ \vec{r} - \vec{r}_p ^3}$ | $\rho(\vec{r})$ | $\rho(\vec{r}) = -\Delta \Phi$ | $\nabla \times \vec{F} = 0$ | massfördeln. (\Rightarrow gravitation) |
| ex. ort. vekt. som fält | $\Phi(\vec{r}) = -\frac{1}{2} r^2$ | $\vec{F}(\vec{r}) = -\nabla \Phi = x\hat{x} + y\hat{y} + z\hat{z}$ | — | 3 | 0 | — |
| rymdvirvel | $\vec{A}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_{V \in \mathbb{R}^3} \frac{\vec{J}(\vec{r}) dV}{ \vec{r} - \vec{r}_p }$ | $\vec{F}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_{V \in \mathbb{R}^3} \frac{\vec{J}(\vec{r}) \times (\vec{r}_p - \vec{r}) dV}{ \vec{r} - \vec{r}_p ^3}$ | $\vec{J}(\vec{r})$ | 0 | $\vec{J}(\vec{r}) = \nabla \times (\vec{A} + \vec{A})$ | en strömförd. i en kabel (\Rightarrow magnetfält) |
| yt-källa på ytan S | $\Phi(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_S \frac{\sigma(\vec{r}) dS}{ \vec{r} - \vec{r}_p }$ | $\vec{F}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_S \frac{\sigma(\vec{r})(\vec{r}_p - \vec{r}) dS}{ \vec{r} - \vec{r}_p ^3}$ | $\sigma(\vec{r}_p) = \hat{n} \cdot (\vec{F}_+ - \vec{F}_-)$ | $\nabla \cdot \vec{F} = 0$ | 0 | elektrisk ytladdning på en sfär. |
| ytvirvel på ytan S | $\vec{A}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_S \frac{\vec{K}(\vec{r}) dS}{ \vec{r} - \vec{r}_p }$ | $\vec{F}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_S \frac{\vec{K}(\vec{r}) \times (\vec{r}_p - \vec{r}) dS}{ \vec{r} - \vec{r}_p ^3}$ | $\vec{K}(\vec{r}_p) = \hat{n} \times (\vec{F}_+ - \vec{F}_-)$ | 0 | $\nabla \times \vec{F} = \vec{J}$ | ytström på en sfär (\Rightarrow magnetfält) |
| linjekälla på linjen C | $\Phi(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_C \frac{\tau(\vec{r}) d\vec{r}}{ \vec{r} - \vec{r}_p }$ | $\vec{F}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_C \frac{\tau(\vec{r})(\vec{r}_p - \vec{r}) d\vec{r}}{ \vec{r} - \vec{r}_p ^3}$ | $\tau(\vec{r}) = \frac{1}{\delta c} \int_S \vec{F} \cdot d\vec{s}$ $\delta c =$ längd på cyl. SE $S =$ cylinder, radii E som omsluter c | $\nabla \cdot \vec{F} = 0$ | 0 | en strömning skälta t.ex. en spöfcka i en damm. |
| ex. linjekälla med $\vec{c} = 2\pi$ på z-axeln | $\Phi(\rho, \alpha, z) = -\ln \rho$ | $\vec{F} = \frac{x\hat{x} + y\hat{y}}{x^2 + y^2} = \frac{\hat{r}}{r} + \cot \theta \hat{\theta}$ | — | $\nabla \cdot \vec{F} = 0$ | 0 | — |
| virveltråd på linjen C | $\vec{A}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_C \frac{\vec{I}(\vec{r}) d\vec{r}}{ \vec{r} - \vec{r}_p }$ | $\vec{F}(\vec{r}_p) = \frac{1}{4\pi} \int_C \frac{\vec{I}(\vec{r}) \times (\vec{r}_p - \vec{r}) d\vec{r}}{ \vec{r} - \vec{r}_p ^3}$ | $\vec{I}(\vec{r}) = \int_C \vec{F} \cdot d\vec{r}$ $\vec{c}(\vec{r})$ | 0 | $\nabla \times \vec{F} = \vec{J}$ | Biot-Savarts lag. (magn. fältet från en tunn ledare.) |
| ex. virveltråd längs z-axeln med styrka I & \vec{D} | $\Phi(\rho, \alpha, z) = -\alpha$ (ej på halvplanet $y=0, x \geq 0$) | $\vec{F} = \frac{-y\hat{x} + x\hat{y}}{x^2 + y^2} = \frac{\hat{\phi}}{r \sin \theta}$ | — | 0 | $\nabla \times \vec{F} = \vec{J}$ | — |
| Pkt-källa i \mathbb{R}^3 | $\Phi(\vec{r}) = \frac{q}{4\pi} \frac{1}{ \vec{r} - \vec{r}_0 }$ | $\vec{F} = \frac{q}{4\pi} \frac{\vec{r} - \vec{r}_0}{ \vec{r} - \vec{r}_0 ^3}$ | $q = 4\pi \lim_{r \rightarrow r_0} \vec{r} - \vec{r}_0 \rho(\vec{r}) = 4\pi \lim_{r \rightarrow r_0} \vec{r} - \vec{r}_0 \rho(\vec{r})$ | 0 | 0 | elektrisk p.k.t. laddn. |

| Hållryg | Potential | Fältet \vec{E} | Symbol/Beteckning | $\nabla \cdot \vec{E}$ | $\nabla \times \vec{E}$ | exempel |
|--|---|--|--|------------------------|-------------------------|--|
| Pkt källa i origo med $q = 4\pi\epsilon_0$ | $\Phi(r) = \frac{1}{r}$ | $\vec{E} = \frac{x\hat{x} + y\hat{y} + z\hat{z}}{(x^2 + y^2 + z^2)^{3/2}}$ $= \frac{\vec{r}}{(r^2 + z^2)^{3/2}}$ | — | 0 | 0 | — |
| Pkt dipol i r_0 med dipolmomentet m | $\Phi(r) = -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{m \cdot \nabla}{ r - r_0 }$ | $\vec{E}(r) = -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{m \cdot \nabla}{ r - r_0 ^3}$ | $ m = m = \delta q$ där $\delta \rightarrow 0$ (anst. mellan två ptt. laddg. $q \rightarrow \infty$ (laddn. hos två ptt. laddn.) i m riktat längs axeln mellan de två ptt. laddn.) | 0 | 0 | $\delta \begin{cases} +q \\ -q \end{cases}$ HCl. |
| Pkt dipol i origo med dipolmomentet $m = 4\pi\epsilon_0 \vec{z}$ | $\vec{E} = \frac{\cos\theta}{r^3}$ | $\vec{E}(r) = \frac{2\cos\theta}{r^3} \hat{r} + \frac{\sin\theta}{r^3} \hat{\theta}$ $= \frac{3z\hat{z}\hat{r} + (2z^2 - r^2)\hat{z}}{(r^2 + z^2)^{3/2}}$ | — | 0 | 0 | — |
| yt dipol på ytan S | $\Phi(r) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_S \frac{\rho(r') d\Omega}{ r - r' }$ $d\Omega = \text{synvinkelde-mentet av } dS \text{ sett från } r_p.$ | $\vec{E}(r) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_S \frac{\rho(r') \nabla}{ r - r' ^3}$ | $M(r) = \Phi_+ - \Phi_-$ (yt dipolmomentet $M(r) = \rho(r) \hat{n}$) | 0 | 0 | ett tunt metalliskt skal med laddning. |
| ex. konstant yt dipol på S | $-\frac{\rho_0 \Omega}{4\pi\epsilon_0}$ | Konstant yt dipol på en sluten yta $\Phi = \begin{cases} 0 & \text{utanför} \\ -\rho_0 & \text{inuti} \end{cases}$ | — | 0 | 0 | — |
| Konstant yt dipol på ärtskåra i x-y-planet. | $\Phi(z, \vec{z}) = -\frac{\rho_0}{4\pi\epsilon_0} \text{sgn}(z)$ $\alpha = \arctan \frac{R}{z_p}$ | — | — | 0 | 0 | — |

$d\Omega$ rymdvinklelementet som svarar mot ds

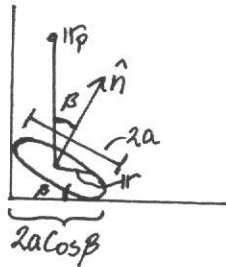
$$\Omega ds$$

enklaare fall



$$\alpha = \arctan \frac{a}{z_p} \Rightarrow d\Omega = 4\pi \sin^2 \frac{\alpha}{2} = 2\pi \left(1 - \frac{z_p}{\sqrt{z_p^2 + a^2}}\right) \approx$$

$$\approx [z_p \gg a] = \frac{\pi a^2}{z_p^2} = \frac{ds}{z_p^2}$$



"arean" på cirkelskivan sett uppifrån $= \pi a \cdot a \cos \beta = \pi a^2 \cos \beta$

$$\Rightarrow d\Omega = \frac{-ds \cos \beta}{|r - r_p|^2} = \frac{ds \hat{n} \cdot (r - r_p)}{|r - r_p|^3}$$

Randvärdesproblem

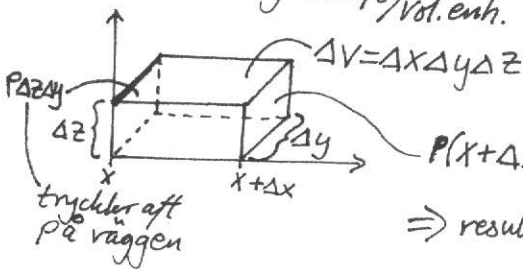
Vi söker lösn. till Poissons ekv. $\nabla^2 \phi = -j$ i ett begr. område

- Dirichlets randvillkor $\phi(r_s) = f(r_s)$ (s = randyta till det begr. området)
- Neumanns randv. $\hat{n} \cdot \nabla \phi(r_s) = g(r_s)$, $r_s \in S$
- Churchills/Robins randv. $\hat{n} \cdot \nabla \phi(r_s) + \alpha \phi(r_s) = h(r_s)$

↑ pos. el. neg. def. fkn. beroende på område.

Under dessa randv. \exists en entydig lösn. till prob.

Tryckkraft/vol.enh.



$$\Delta V = \Delta x \Delta y \Delta z$$

$$p(x+\Delta x) \Delta y \Delta z = \left(p + \frac{\partial p}{\partial x} \Delta x\right) \Delta y \Delta z$$

$$\Rightarrow \text{resulterande kraft i x-led. } -\frac{\partial p}{\partial x} \Delta y \Delta z \Delta x$$

$$\text{--- " --- y-led. } -\frac{\partial p}{\partial y} \Delta V$$

$$\text{--- " --- z-led. } -\frac{\partial p}{\partial z} \Delta V$$

$$\therefore \text{Totala tryckkraften på } \Delta V = -\nabla p \Delta V$$

tryckkraftstäthet (inre krafter)

yttre krafter kan också påverka om konservativa

$$F = -\nabla \phi \Rightarrow -\nabla \phi \rho - \text{kraft/volymsenh.}$$

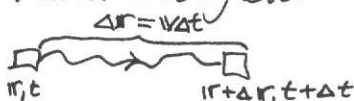
↑ kraft/massaenh.

Newton II:a

~~friskö~~ $-\nabla p - \rho \nabla \phi = \rho a = \text{kräft/vol. enh}$

"tröghet i rättnet"

Vill beskriva vätskan i termer av ett hastighetsfält $a(r, t) = \frac{\partial v}{\partial t}(r, t)$
 mäter hur hastigheten ändras i en pkt. r. Kan istället välja att
 mäta hastigheten hos ett volymselement som rör sig.



$$a = \frac{\partial v}{\partial t}$$

$$v(r + \Delta r, t + \Delta t) = v(r, t) + \frac{\partial v}{\partial t} \Delta t + \frac{\partial v}{\partial x} \frac{\Delta x}{\Delta t} \Delta t + \frac{\partial v}{\partial y} v_y \Delta t + \frac{\partial v}{\partial z} v_z \Delta t$$

$$\Rightarrow a = (v \cdot \nabla) v + \frac{\partial v}{\partial t}$$

~~friskö~~ $-\nabla p - \rho \nabla \phi = \rho a = \rho (v \cdot \nabla) v + \rho \frac{\partial v}{\partial t}$ Eulers ekv.

def. vorticitet $\vec{\omega} = \nabla \times v$ "virklingstendens" + Eulers ekv.

\Rightarrow Bernoullis ekv. beskriver stationärt flöde, där är

falllinjerna till hast. fältet en beskrivning av hur vätskan strömmar \Leftrightarrow energin bevarad

(ta med) \rightarrow Viskositet \Rightarrow Navier-Stokes ekv.

PKA.9 Ett kroklinj. koord. system, μ, θ, φ har koord. ytorna

$$\mu\text{-ytor} : \frac{x^2 + y^2}{d^2 \sinh^2 \mu} + \frac{z^2}{d^2 \cosh^2 \mu} = 1$$

$$\theta\text{-ytor} : \frac{z^2}{d^2 \cos^2 \theta} - \frac{x^2 + y^2}{d^2 \sin^2 \theta} = 1$$

$$\varphi\text{-ytor} : x \tan \varphi - y = 0$$

Bestäm tangentbasvekt. & skalfakt.

Försök uttrycka x, y, z i μ, θ, φ

$$\left. \begin{aligned} \text{Ansätt } x &= A(\theta, \varphi) \sinh \mu \\ y &= B(\theta, \varphi) \sinh \mu \\ z &= C(\theta, \varphi) \cosh \mu \end{aligned} \right\} \text{från } \mu\text{-ytan.}$$

$$\theta\text{-ytan} \Rightarrow x, y \propto \sin \theta$$

$$z \propto \cos \theta$$

$$\varphi\text{-ytan} \Rightarrow z \text{ obero. av } \varphi$$

$x \propto \cos \varphi$
 $y \propto \sin \varphi$ } en möjlig lösning.

$$\begin{aligned} \therefore x &= A \sinh \mu \sin \theta \cos \varphi \\ y &= A \sinh \mu \sin \theta \sin \varphi \\ z &= B \cosh \mu \cos \theta \end{aligned}$$

$$\mu\text{-ytan: } \frac{A^2}{d^2} \sin^2 \theta + \frac{B^2}{d^2} \cos^2 \theta = 1 \Rightarrow A=B=d$$

$$\theta\text{-ytan: } \cosh^2 \mu - \sinh^2 \mu = 1 \text{ ok.}$$

Vilka värden på μ, θ, φ är ok?

$$\therefore r = d(\sinh \mu \sin \theta \cos \varphi, \sinh \mu \sin \theta \sin \varphi, \cosh \mu \cos \theta)$$

$$\begin{aligned} \mu &> 0 & -\frac{\pi}{2} &\leq \varphi \leq \frac{\pi}{2} \\ 0 &\leq \theta \leq \pi & 0 &\leq \theta \leq \pi \\ 0 &\leq \varphi \leq 2\pi, & -\infty &< \mu < \infty \end{aligned}$$

tangentbas v.

$$\text{ort. } \begin{cases} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \mu} = d(\cosh \mu \sin \theta \cos \varphi, \cosh \mu \sin \theta \sin \varphi, \sinh \mu \cos \theta) \\ \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} = d(\sinh \mu \cos \theta \cos \varphi, \sinh \mu \cos \theta \sin \varphi, -\cosh \mu \sin \theta) \\ \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} = d \sinh \mu \sin \theta (-\sin \varphi, \cos \varphi, 0) \end{cases}$$

$$\text{skalafakt. } h_\mu = d \sqrt{\cosh^2 \mu \sin^2 \theta + \sinh^2 \mu \cos^2 \theta} = d \sqrt{\cosh^2 \mu - \cos^2 \theta}$$

$$h_\theta = d \sqrt{\cosh^2 \mu - \cos^2 \theta}$$

$$h_\varphi = d |\sinh \mu \sin \theta|$$

$$\underline{\text{PLK.C12}} \quad \mathbf{F} = \begin{cases} \frac{(r - \cos \theta) \hat{r} + \sin \theta \hat{\theta}}{(1 - 2r \cos \theta + r^2)^{3/2}} & r \sin \theta < 1 \\ \frac{\hat{t}}{r \sin \theta} & r \sin \theta > 1 \end{cases}$$

Bestäm källor & virvlar

Skriv om till lämpliga koord. sys.

! cyl. koord.

$$\mathbf{F} = \begin{cases} \frac{y \hat{y} + z \hat{z} - \hat{z}}{((z-1)^2 + y^2)^{3/2}} = \frac{r - \hat{z}}{|r - \hat{z}|^3}, \varphi < 1 \\ \frac{\hat{\alpha}}{\varphi} & \varphi > 1 \end{cases}$$

pktkälla i $(0,0,1)$ med styrka 4π
 (pktkälletest $4\pi \lim_{r \rightarrow \hat{z}} |r - \hat{z}| (r - \hat{z}) \cdot \mathbf{F} = 4\pi = \text{styrkan hos pktkällan}$)

\Rightarrow käll & virvelfritt i övrigt för $y < 1$

$y > 1$: \mathbf{F} käll & virvelfritt eftersom $\hat{\alpha}$ fältet från en virveltråd på z -axeln (z -axeln ej i omr.)

ytförd. på $y=1$?

$$\text{ytkälla? } \hat{y} \cdot (\mathbf{F}_+ - \mathbf{F}_-) = \frac{-1}{((z-1)^2 + 1)^{3/2}} = \sigma(r)$$

$$\text{ytrirvel? } \hat{y} \times (\mathbf{F}_+ - \mathbf{F}_-) = \hat{z} + \frac{(z-1)\hat{\alpha}}{((z-1)^2 + 1)^{3/2}} = \mathbf{K}(r)$$

\therefore Pktkälla i $(0,0,1)$

ytkälla på $y=1$

ytrirvel på $y=1$

PKKB.18 \mathbf{F} & S ges av $\mathbf{F} = \frac{F_0}{ar} \left[(a^2 + 2r^2 \sin^2 \theta) \hat{r} + (a^2 \cot \theta + r^2 \sin 2\theta) \hat{\theta} + \frac{a^2 + r^2 \sin^2 \theta}{\sin \theta} \hat{\phi} \right]$

$$S: r \sin \theta + r \cos \theta = a, \cos \theta > 0$$

Beräkna $\mathbf{I} = \int_S \mathbf{F} \times d\mathbf{s}$

i cyl. koord.

$S: y + z = a, z > 0$ en kon med bas i $z=0$ & topp i $z=a$

$$\mathbf{F} = \frac{F_0}{a} \left[\frac{a^2}{y} \hat{y} + 2y \hat{\phi} + y \hat{\alpha} + \frac{a^2 \hat{\alpha}}{y} \right]$$

$$\int_S d\mathbf{s} \times \mathbf{F} = \int_V dV \nabla \times \mathbf{F}$$

$$\mathbf{F} = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \mathbf{F}_3$$

$$\nabla \times \mathbf{F}_1 = \frac{1}{y} \begin{vmatrix} \hat{y} & y \hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{F_0 a}{y} & 0 & 0 \end{vmatrix} = 0, y \neq 0, \quad \nabla \times \mathbf{F}_2 = \frac{1}{y} \begin{vmatrix} \hat{y} & y \hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{F_0 2y}{a} & \frac{F_0 y^2}{a} & 0 \end{vmatrix} = \frac{2F_0 \hat{z}}{a}$$

$$\nabla \times \mathbf{F}_3 = \frac{1}{y} \begin{vmatrix} \hat{y} & y \hat{\alpha} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial \alpha} & \frac{\partial}{\partial z} \\ 0 & \frac{a F_0 y}{y} & 0 \end{vmatrix} = 0, y \neq 0$$

$$\mathbf{I} = \mathbf{I}_1 + \mathbf{I}_2 + \mathbf{I}_3$$

$$\mathbf{I}_2 = - \int_{V_{\text{kon}}} dV \frac{2F_0 \hat{z}}{a} = - \frac{2F_0 \hat{z}}{a} \cdot \frac{\pi a^3}{3} = - \frac{2}{3} \pi a^2 \hat{z}$$

I_1 : Betrakta volymen $V = V_{kon} \setminus V_{E-cylinder} \Rightarrow$
 $\Rightarrow I_1 = -\int_S d\mathbf{s} \times \mathbf{F}_1 = -\int_V dV \underbrace{\nabla \times \mathbf{F}_1}_{=0} - \int_{S_{\text{utåt normal}}} d\mathbf{s} \times \mathbf{F}_1 = -\int_0^{2\pi} \int_0^a \epsilon d\alpha dz \hat{\mathbf{j}} \times (F_0 a \hat{\mathbf{j}}) = 0$

I_3 : $-\int_V dV \nabla \times \mathbf{F}_3 - \int_{S_E} d\mathbf{s} \times \mathbf{F}_3 = -\int_0^{2\pi} \int_0^a \epsilon d\alpha dz \hat{\mathbf{j}} \times \left(\frac{\alpha}{E} F_0 a\right) = -\hat{\mathbf{z}} F_0 a^2 \pi 2 = -2\pi F_0 a^2 \hat{\mathbf{z}}$

$\Rightarrow I = I_1 + I_2 + I_3 = -\frac{8}{3} \pi F_0 a^2 \hat{\mathbf{z}}$

Integralen över bottenplattan försvinner pga $\int_0^{2\pi} d\alpha \cdot \hat{\alpha} \cdot \hat{\mathbf{j}} = 0$
 ($d\mathbf{s} \times \mathbf{F} = \hat{\alpha} \cdot \hat{\mathbf{j}}$ på bottenpl.)

PKK D.14 På sfären $r=a$ finns en ytkälla med täthet $\sigma = \sigma_0 \cos \theta$

Bestäm potentialen & vektorfältet i alla ptker på z -axeln.

Källan & därmed fältet är rot. symm. kring z -axeln.

Räcker räkna ut pot. ($\mathbf{F}(z_p \hat{\mathbf{z}}) = -\frac{\partial \phi(z_p \hat{\mathbf{z}})}{\partial z_p} \hat{\mathbf{z}}$)

$$\phi(z_p \hat{\mathbf{z}}) = \frac{1}{4\pi} \int_S \frac{\sigma(r) dS}{|r - z_p \hat{\mathbf{z}}|} = \frac{1}{4\pi} \int_0^{2\pi} \int_0^{\pi} a^2 \sin \theta d\theta d\varphi \frac{\sigma_0 \cos \theta}{\sqrt{a^2 + z_p^2 - 2az_p \cos \theta}} = [-\cos \theta = t] =$$

$$= \frac{\sigma_0 a^2}{2} \int_{-1}^1 \frac{dt (-t)}{\sqrt{a^2 + z_p^2 - 2az_p t}} = [P.I.] = -\frac{a^2 \sigma_0}{2} \left(\frac{|a+z_p| + |a-z_p|}{az_p} - \frac{1}{az_p} \left(\frac{1}{3az_p} (|a+z_p|^3 -$$

$$- |a-z_p|^3) \right) = \begin{cases} |z_p| < a & \frac{\sigma_0 z_p}{3} \\ |z_p| > a & \frac{a^3 \sigma_0 \text{sgn } z_p}{3z_p^2} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \mathbf{F}(z_p \hat{\mathbf{z}}) = \begin{cases} -\frac{\sigma_0 \hat{\mathbf{z}}}{3}, & |z_p| < a \\ \frac{2a^3 \sigma_0 \text{sgn } z_p}{3z_p^3}, & |z_p| > a \end{cases}$$

PKK B.6 B & S ges av $B = \left(\frac{1}{a^2} + \frac{1}{(y^2+z^2)^{3/2}} \right) (\mathbf{j}\hat{\mathbf{j}} + z\hat{\mathbf{z}})$

$S: y+z=2a \quad 0 < z < a$

Bestäm normalytint. av B över S dvs $I = \int_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s}$

parametrisering: α, z

$\mathbf{r} = ((2a-z)\cos\alpha, (2a-z)\sin\alpha, z)$

$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = (-\cos\alpha, -\sin\alpha, 1) = -\hat{\mathbf{j}} + \hat{\mathbf{z}}$

$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = (2a-z)(-\sin\alpha, \cos\alpha, 0) = (2a-z)\hat{\alpha}$

$$d\mathbf{s} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial x} = (2a - z)(-\hat{z} - \hat{j})$$

OBS ∇ normalrikt. inte best.

$$I = \int_0^a \int_0^{2\pi} dx dz (2a - z)(-2a) \left(\frac{1}{a^3} + \frac{1}{(2a - z)^2 + z^2} \right) =$$

$$= -4\pi a \int_0^a dz (2a - z) \left(\frac{1}{a^3} + \frac{1}{(4a^2 - 4az + 2z^2)^{3/2}} \right) = \dots = -(6\pi + \sqrt{2}\pi)$$

Ingen spec. riktning på $S \Rightarrow I = \pm(6\pi + \sqrt{2}\pi)$

$$\left(\mathbf{B} = \frac{\mathbf{r}}{a^3} + \frac{\hat{r}}{r^2} - \text{Gauss sats} \right)$$

PLKB.2 IF ges av $\mathbf{IF} = F_0 \left[\left(\frac{a}{y} + \frac{y}{a} \cos^2 \alpha \right) \hat{j} - \frac{y}{2a} \sin 2\alpha \hat{x} + \left(\frac{z}{a} \right)^2 \hat{z} \right]$

$$C: \mathbf{r} = (a + 2a \cos \beta, 2a + 3a \sin \beta, \frac{4a\beta}{\pi}) \quad \beta \in [0, 2\pi]$$

Beräkna tangentlinjeint. av IF längs C från pkten

$$P = (3a, 2a, 0) \text{ till pkten } Q = (a, 5a, 2a)$$

$$\mathbf{IF} = F_0 \frac{a}{y} \hat{j} + F_0 \frac{x}{a} \hat{x} + \frac{F_0 z^2}{a^2} \hat{z}$$

C_{PQ} : kurvan C för $0 \leq \beta \leq \pi/2$

$$\nabla \times \mathbf{IF} = 0 \quad (y \neq 0)$$

Slut med de tre kurvbitarna $C_1: (3a, 2a, 0) \rightarrow (a, 2a, 0)$

$$C_2: (a, 2a, 0) \rightarrow (a, 5a, 0)$$

$$C_3: (a, 5a, 0) \rightarrow (a, 5a, 2a)$$

ok att sluta med C_1, C_2, C_3 ytan som uppstår innehåller inte z-axeln i någon pkt, och är styckenvis glatt.

$$\therefore I = \int_{C_{PQ}} \mathbf{IF} \cdot d\mathbf{r} = [\text{Stokes sats}] = \int_{C_1 + C_2 + C_3} \mathbf{IF} \cdot d\mathbf{r}$$

$$\therefore I = I_1 + I_2 + I_3$$

$$I_1 = \int_{C_1} \mathbf{IF} \cdot d\mathbf{r} = \int_{3a}^a \mathbf{IF} \cdot \hat{x} dx = \int_{3a}^a dx \left(\frac{x F_0 a}{x^2 + 4a^2} + \frac{F_0 x}{a} \right) = \frac{F_0 a}{2} \ln \frac{5a^2}{13a^2} + \frac{F_0}{2a} (a^2 - 9a^2)$$

$$I_2 = \int_{C_2} \mathbf{IF} \cdot d\mathbf{r} = \int_{2a}^{5a} \mathbf{IF} \cdot \hat{y} dy = \int_{2a}^{5a} dy \left(\frac{y F_0 a}{a^2 + y^2} \right) = \frac{F_0 a}{2} \ln \frac{26a^2}{5a^2}$$

$$I_3 = \int_{C_3} \mathbf{IF} \cdot d\mathbf{r} = \int_0^{2a} dz \frac{F_0 z^2}{a^2} = \frac{8F_0 a}{3}$$

$$\therefore I = F_0 a \left[\frac{1}{2} \ln 2 - \frac{4}{3} \right]$$

Repris.

VA15.10 En lång cylinder omgiven av luft med radien a uppvärms av en likström som flyter längs den. Bestäm den stationära värmeförd. i cylindern. Cylinderns yta kyls enligt Newtons avkylningslag

$$-\lambda \hat{n} \cdot (\nabla T)|_{y=a} = \alpha (T - T_0)|_{y=a}$$

\uparrow värmeledn. förmågan konst. \uparrow omgivande luftens temp.

Cylindern längs z -axeln (radien R) $\Rightarrow \frac{\partial T}{\partial y}|_{y=R} = -\frac{\alpha}{\lambda}(T - T_0)|_{y=R}$
 uppvärmning i hela cylindern (jämnt fördelad) med täthet q_0 .

$$\text{dvs. } \left. \begin{array}{l} \nabla \cdot \mathbf{J} = q_0 \\ \mathbf{J} = -\lambda \nabla T \end{array} \right\} \nabla^2 T = -\frac{q_0}{\lambda}$$

\therefore Vi ska lösa prob.

$$\left\{ \begin{array}{l} \nabla^2 T = -\frac{q_0}{\lambda} \quad y \leq R \end{array} \right.$$

dvs. Churchills inre prob.

$$\left\{ \begin{array}{l} \left(\frac{\partial T}{\partial y} + \frac{\alpha}{\lambda}(T - T_0) \right) \Big|_{y=R} = 0 \end{array} \right.$$

($\frac{\alpha}{\lambda}$ pos. def. kon.)

$$\nabla^2 T = \frac{1}{y} \frac{\partial}{\partial y} \left(y \frac{\partial T}{\partial y} \right) + 0 = -\frac{q_0}{\lambda} \Rightarrow \dots \Rightarrow T(y) = -\frac{q_0 y^2}{4\lambda} + C \ln y + D$$

inget
vinkelber.

ändlig temp. för $y=0 \Rightarrow C=0$

$$\text{randvillkor: } -\frac{q_0 R}{2\lambda} + \frac{\alpha}{\lambda} \left(-\frac{q_0 R^2}{4\lambda} + D - T_0 \right) = 0$$

$$\Rightarrow D = T_0 + \frac{q_0 R^2}{4\lambda} + \frac{q_0 R}{4\alpha}$$

$$\therefore T \text{ ges av } T(y) = \frac{q_0}{4\lambda} (R^2 - y^2) + \frac{q_0 R}{4\alpha} + T_0$$

PLKC.5 F ges av sin pot. ϕ

$$\phi = \frac{a^2}{r^2} \cos \theta + \frac{2a}{r} - \frac{r \cos \theta}{a} + \ln a - \ln r - \ln \sin \theta$$

Bestäm källor & dipoler

Inga ytfördeln. (ϕ kont. & troligen $\nabla \phi$ också)

$$\phi_1 = -\ln r - \ln \sin \theta = -\ln r \sin \theta = -\ln y$$

$$-\frac{\partial \phi_1}{\partial y} \hat{y} = (-\nabla \phi_1) = \frac{\hat{y}}{y} \Rightarrow \text{linjekälla längs } z\text{-axeln med styrka } 2\pi = \tau$$

$\Phi_2 = \frac{2a}{r}$ pkt källa i origo med styrka $q = 8\pi a$

$\Phi_3 = \frac{a^2 \cos \theta}{r^2}$ jmf. pot. från en pkt dipol $\Phi = \frac{1m \cdot 1r}{4\pi r^3}$

$\Rightarrow 1m = 4\pi a^2 \hat{z}$ ger Φ_3

$\Phi_4 = \left(-\frac{r \cos \theta}{a} + \ln a\right) = -\frac{z}{a} + \ln a$ kan innehålla de ev. rymdförd.

eller ytförd. som ger upphov till pot. Φ

ytförd.? Φ_4 är kont. der \Rightarrow inga ytkällor

rymdförd.? $\nabla^2(\Phi) = -\Delta\Phi = 0$, dvs inga rymdförd.

$\therefore \Phi$ uppstår från en punktdipol, en punktkälla & en linjekälla

PLK B.16 \mathbf{F} & S är givna $\mathbf{F} = F_0 \left[\left(\frac{4a^2}{r^2} + \frac{2a}{r} + \frac{r^3 \sin \theta \cos^3 \theta \sin \varphi}{a^3} \right) \hat{r} + \left(\frac{2a \cot \theta}{r} - \frac{r^3 \sin^2 \theta \cos^2 \theta \sin \varphi}{a^3} \right) \hat{\theta} \right]$

$S: r^2 \sin^2 \theta + ar \cos \theta = 3a^2 + 2ar \sin \theta \sin \varphi$, $\cos \theta > 0$

Bestäm $\int_S \mathbf{F} \cdot d\mathbf{S}$

Lämpligt koord. syst.? $\mathbf{F} = F_0 \left[\frac{4a^2}{r^2} \hat{r} + 2F_0 a \frac{\hat{y}}{y} + \frac{y z^2}{a^3} F_0 \hat{z} \right]$

$S: x^2 + y^2 + az = 3a^2 + 2ay$, $z > 0 \Leftrightarrow x^2 + (y-a)^2 + az = 4a^2$, $z > 0$

Delat upp fältet $\mathbf{F} = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \mathbf{F}_3$

\mathbf{F}_1 & \mathbf{F}_2 : $\nabla \cdot \mathbf{F}_1 = 0$ $\nabla \cdot \mathbf{F}_2 = 0$ (Gauss sats)

\mathbf{F}_1 : origo måste undantas \Rightarrow slut med bottenplatta + ϵ halvsfär runt origo.

\mathbf{F}_2 : slut med bottenplatta + ϵ -cylinder.

\mathbf{F}_3 : flytta origo till $y=a$, $x=z=0 \Rightarrow S: x^2 + y^2 = 4a^2 - az$

parametrisera med t.ex. φ, α , $\Rightarrow \mathbf{r} = (\rho \cos \alpha, \rho \sin \alpha, \frac{4a^2 - \rho^2}{a})$

$\Rightarrow d\mathbf{S} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial y} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial x} dy dx$