

① a differentiaal vorm

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho \quad \vec{\nabla} \times \vec{E} = 0$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \quad \vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$$

integraal vorm

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{a} = \frac{Q_{enc}}{\epsilon_0} \quad \oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$$

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{a} = 0 \quad \oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I_{enc}$$

b $[V] = [\int \vec{E} \cdot d\vec{l}] = [E][dl] = [F/Q]m = [F] \frac{m}{As}$
 $= \frac{kgm}{s^2} \frac{m}{As} = \frac{kgm^2}{As^3}$

② a z , alleen ii

i is onjuist omdat een klein veld ~~door~~ een groot oppervlakte een kleine flux kan geven: $\Phi_E = \oint \vec{E} \cdot d\vec{a}$

iii is onjuist omdat op S_1 bijvoorbeeld de velden door 2 stukjes tegenoverstaand oppervlakte elkaar kunnen opheffen

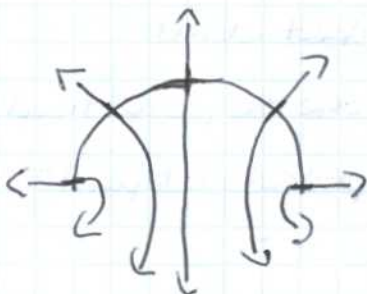
b z , de veldsterktes zijn hetzelfde in E_z , maar niet in E_x

In E_z is er rotatie symmetrie rond ~~een~~ ^{iedere} willekeurige z -as; in E_x is dit niet meer het geval (er is bijvoorbeeld nog wel rotatie symmetrie als over een hoek van 90° in het equator vlak wordt gedraaid, dus het ~~veld~~ veld in A en C is in E_x nog wel hetzelfde)

③ a Het veld is symmetrisch onder rotatie om de z -as, dus is alleen het veld in ~~de~~ het $x-z$ vlak weergegeven

dicht bij

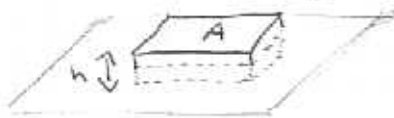
ver weg



veld van een puntbron

merk op: veldlijnen
loodrecht op oppervlakte

Voor het berekenen van de discontinuïteit gebruiken we een kleine "Gaussian pillbox":



met kleine hoogte h en klein oppervlak A

~~Omdat het elektrisch veld normaal op het oppervlak is, is de flux door de zijwanden 0~~

Omdat A klein is, is het oppervlak parallel aan de halve bol en is het elektrisch veld constant over het oppervlak

Via de wet van Gauss geldt dus:

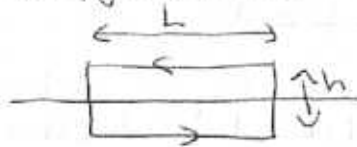
$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{a} = \frac{1}{\epsilon_0} Q_{enc}$$

$$E_{onder}^{\perp} A - E_{boven}^{\perp} A = \frac{\sigma A}{\epsilon_0}$$

← de zijkant E wordt klein gekozen zodat hier geen flux doorheen staat

$$E_{onder}^{\perp} - E_{boven}^{\perp} = \frac{\sigma}{\epsilon_0}$$

Als we nu een van de zijwanden van het doosje als loopje kiezen:



Kunnen we de hoogte h weer ^{klein} zo kiezen dat de bijdrage van de zijkant aan de kringintegraal 0 is:

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$$

$$E_{boven}'' \cdot L - E_{onder}'' \cdot L = 0$$

$$E_{boven}'' = E_{onder}''$$

$$\text{samengevat } \vec{E}_{boven} - \vec{E}_{onder} = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \hat{n}$$

$$b \quad V_z(\vec{r}) = \int \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\rho(\vec{r}')}{r} d\vec{r}'$$

\vec{r} : punt waar de potentiaal berekend wordt

\vec{r}' : punt waar zich lading bevindt die de potentiaal veroorzaakt

$\vec{r} = r - r'$: afstand van lading tot "potentiaal punt"



$$c \quad V(0) = \int \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\rho(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|} d\vec{r}' = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}')}{|\vec{r}'|} d\vec{r}'$$

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_0^{2\pi} \int_{0^{\frac{\pi}{2}}}^{\pi} \frac{\sigma}{R} R^2 \sin\theta d\theta d\phi = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \sigma R 2\pi = \frac{\sigma R}{2\epsilon_0}$$

$$d \quad \vec{z} = \vec{r} - \vec{r}' \quad z = |\vec{z}| = \sqrt{\vec{z} \cdot \vec{z}'} = \sqrt{r^2 + r'^2 - 2rr' \cos\theta}$$

$$= \sqrt{z^2 + R^2 - 2zR \cos\theta}$$

↳ omdat punt r op de z -as ligt en θ de hoek met de z -as is

$$V(z) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_0^{2\pi} \int_{\frac{\pi}{2}}^{\pi} \frac{\sigma}{\sqrt{z^2 + R^2 - 2zR \cos\theta}} R^2 \sin\theta d\theta d\phi$$

$$= \frac{\sigma R^2}{4\pi\epsilon_0} \cdot 2\pi \int_{\frac{\pi}{2}}^{\pi} \frac{\sin\theta}{\sqrt{z^2 + R^2 - 2zR \cos\theta}} d\theta$$

$$= \frac{\sigma R^2}{2\epsilon_0} \frac{1}{zR} \left[\sqrt{z^2 + R^2 - 2zR \cos\theta} \right]_{\frac{\pi}{2}}^{\pi}$$

$$= \frac{\sigma R^2}{2\epsilon_0} \frac{1}{zR} \left[\sqrt{z^2 + R^2 + 2zR} - \sqrt{z^2 + R^2} \right]$$

$$= \frac{\sigma R}{2z\epsilon_0} \left[(z+R) - \sqrt{z^2 + R^2} \right]$$

als $z=0$ geldt $\sqrt{z^2 + R^2} = \sqrt{R^2} = R$

$$V(0) = \frac{\sigma R}{2z\epsilon_0} [z+R-R] = \frac{\sigma R}{2z\epsilon_0} z = \frac{\sigma R}{2\epsilon_0} \quad \text{klopt!}$$

voor $z \gg R$ geldt $\sqrt{z^2 + R^2} \approx z$

$$V(z) = \frac{\sigma R}{2z\epsilon_0} [z+R-z] = \frac{\sigma R^2}{2z\epsilon_0}$$

dit gaat als $\frac{1}{z}$, zoals de potentiaal van een puntlading met straal r

④ a Gebruik een concentrisch holvormig Gauss oppervlak; vanwege symmetrie is het elektrisch veld constant over en loodrecht op dit oppervlak, dus buiten:

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{a} = \frac{1}{\epsilon_0} Q_{enc}$$

$$|\vec{E}| \oint d\vec{a} = \frac{1}{\epsilon_0} \frac{4}{3}\pi R^3 \rho$$

$$|\vec{E}| 4\pi r^2 = \frac{1}{\epsilon_0} \frac{4}{3}\pi R^3 \rho \rightarrow |\vec{E}| = \frac{R^3 \rho}{3\epsilon_0 r^2} \quad \vec{E} = \frac{R^3 \rho}{3\epsilon_0 r^2} \hat{r}$$

Binnen de bol:

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{a} = \frac{1}{\epsilon_0} Q_{\text{enc}}$$

$$|\vec{E}| \oint d\vec{a} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho \frac{4}{3} \pi r^3$$

$$|\vec{E}| 4\pi r^2 = \frac{1}{\epsilon_0} \rho \frac{4}{3} \pi r^3$$

$$|\vec{E}| = \frac{\rho r}{3\epsilon_0}$$

$$\vec{E} = \frac{\rho r}{3\epsilon_0} \hat{r} = \frac{\rho \vec{r}}{3\epsilon_0}$$

b ~~$\vec{E} = \frac{\rho \vec{r}}{3\epsilon_0}$~~

$$\sigma_b = \vec{P} \cdot \hat{n} |_{\text{opp}} = k \vec{r} \cdot \hat{r} |_{\text{opp}} = k r |_{\text{opp}} = k R$$

$$\rho_b = -\vec{\nabla} \cdot \vec{P} = -\vec{\nabla} \cdot k \vec{r} = -\frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} (r^3 k r) = -\frac{1}{r^2} 3k r^2 = -3k$$

c Met het zelfde Gauss oppervlak buiten:

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{a} = \frac{1}{\epsilon_0} Q_{\text{enc}}$$

$$|\vec{E}| \oint d\vec{a} = \frac{1}{\epsilon_0} \left(\int \rho_b dV + \int \sigma_b d\vec{a} \right)$$

$$|\vec{E}| 4\pi r^2 = \frac{1}{\epsilon_0} \left(-3k \frac{4}{3} \pi R^3 + k R \cdot 4\pi R^2 \right)$$

$$|\vec{E}| 4\pi r^2 = \frac{1}{\epsilon_0} \left(-4\pi k R^3 + 4\pi k R^3 \right) = 0$$

$$|\vec{E}| = 0 \quad \vec{E} = 0$$

Binnen gebruiken we de bij a afgeleide formule

$$\vec{E} = \frac{\rho \vec{r}}{3\epsilon_0} = \frac{-3k \vec{r}}{3\epsilon_0} = \frac{-k \vec{r}}{\epsilon_0}$$

d $\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{\rho_{\text{free}}}{\epsilon_0} + \frac{\rho_{\text{bound}}}{\epsilon_0}$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{\rho_{\text{free}}}{\epsilon_0} + \frac{-\vec{\nabla} \cdot \vec{P}}{\epsilon_0}$$

$$\vec{\nabla} \cdot \left(\vec{E} + \frac{\vec{P}}{\epsilon_0} \right) = \frac{\rho_{\text{free}}}{\epsilon_0}$$

definieer nu $\vec{E} + \frac{\vec{P}}{\epsilon_0} = \vec{D}$ zodat $\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = \frac{\rho_{\text{free}}}{\epsilon_0}$

c De relevante randvoorwaarden zijn:

$$\vec{D}_{\text{boven}}^\perp - \vec{D}_{\text{onder}}^\perp = \sigma_f$$

$$\vec{E}_{\text{boven}}^\perp - \vec{E}_{\text{onder}}^\perp = \sigma / \epsilon_0$$

$$\vec{E}_{\text{boven}}^\perp = 0, \vec{E}_{\text{onder}}^\perp = -\frac{kR}{\epsilon_0} \quad \text{uit c}$$

$$\vec{E}_{\text{boven}}^\perp - \vec{E}_{\text{onder}}^\perp = 0 - \left(-\frac{kR}{\epsilon_0}\right) = \frac{kR}{\epsilon_0} = \sigma_b / \epsilon_0 \quad \text{klopt!}$$

$$\vec{D}_{\text{boven}}^\perp = \vec{E}_{\text{boven}}^\perp + \frac{\vec{P}_{\text{boven}}^\perp}{\epsilon_0} = 0 + \frac{q}{\epsilon_0} = 0$$

$$\vec{D}_{\text{onder}}^\perp = \vec{E}_{\text{onder}}^\perp + \frac{\vec{P}_{\text{onder}}^\perp}{\epsilon_0} = -\frac{kR}{\epsilon_0} + \frac{1}{\epsilon_0} kR = 0$$

$$\vec{D}_{\text{boven}}^\perp - \vec{D}_{\text{onder}}^\perp = 0 - 0 = 0 = \sigma_f \quad \text{klopt!}$$

⑤ a $\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$

$$\vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi r^2} \vec{m} \times \hat{r} = \frac{\mu_0 m}{4\pi r^2} \hat{z} \times \hat{r} = \frac{\mu_0 m}{4\pi r^2} \sin\theta \hat{\phi}$$

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \left(\frac{\mu_0 m}{4\pi r^2} \sin\theta \hat{\phi} \right) = \frac{\mu_0 m}{4\pi} \left[\frac{1}{r \sin\theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin\theta \frac{1}{r^2} \sin\theta \right) \hat{r} - \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{1}{r^2} \sin\theta \right) \hat{\theta} \right]$$

$$= \frac{\mu_0 m}{4\pi} \left[\frac{1}{r^3 \sin\theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin^2\theta) \hat{r} - \frac{\sin\theta}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r} \right) \hat{\theta} \right]$$

$$= \frac{\mu_0 m}{4\pi} \left[\frac{1}{r^3 \sin\theta} 2 \sin\theta \cos\theta \hat{r} + \frac{\sin\theta}{r} \frac{1}{r^2} \hat{\theta} \right]$$

$$= \frac{\mu_0 m}{4\pi} \left[\frac{2 \cos\theta}{r^3} \hat{r} + \frac{\sin\theta}{r^3} \hat{\theta} \right]$$

$$= \frac{\mu_0 m}{4\pi r^3} (2 \cos\theta \hat{r} + \sin\theta \hat{\theta}) \quad \text{klopt!}$$

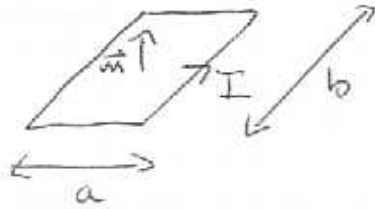
b

$$B_z = \vec{B} \cdot \hat{z} = \frac{\mu_0 m}{4\pi r^3} (2 \cos\theta \hat{r} \cdot \hat{z} + \sin\theta \hat{\theta} \cdot \hat{z}) = \frac{\mu_0 m}{4\pi r^3} (2 \cos^2\theta - \sin^2\theta)$$

$$B_z = 0 \Rightarrow 2 \cos^2\theta = \sin^2\theta$$

Als $\theta = 45^\circ = \pi/4$ is $2 \cos^2\theta = 1$ en dalend en $\sin^2\theta = 1/2$ en stijgend, de hoek zal dus groter zijn dan 45°

c $m = IA = Iab$ de richting wordt gegeven met de rechterhandregel:



Voor de rest van de vraag zie boek p 256-257

⑥ a zie boek example 5.6 p 210

b $M_{21} = \phi_2 / I_1$

Omdat spoel 2 ~~voor~~ verat staat van kring 1 kunnen we de benadering gebruiken dat het veld van kring 1 constant is over het oppervlak van spoel 2 en gegeven wordt door a dus:

$$M_{21} = \phi_2 / I_1 = \frac{\mu_0 I_1 R^2}{2(R^2 + z^2)^{3/2}} \cdot \pi a^2 \cdot N / I_1 = \frac{\mu_0 \pi a^2 R^2 N}{2(R^2 + z^2)^{3/2}}$$

c zie boek p 310-311

d $\phi_1 = M_{12} I_2 = M_{21} I_2 = \frac{\mu_0 \pi a^2 R^2 N I_0 \cos \omega t}{2(R^2 + z^2)^{3/2}}$

$$\mathcal{E}_1 = -\frac{d\phi_1}{dt} = \frac{\mu_0 \pi a^2 R^2 N I_0 \omega \sin \omega t}{2(R^2 + z^2)^{3/2}}$$

$$I_1 = \frac{\mathcal{E}_1}{R_1} = \frac{\mu_0 \pi a^2 R^2 N I_0 \omega \sin \omega t}{2R_1 (R^2 + z^2)^{3/2}}$$

let op R = straal stroomlus

R_1 = weerstand stroomlus