

Tentamen Elektromagnetisme

13 april 2017

- 1a) 1) Een lijnelementje in $\vec{r} = (x, 0, 0)$ heeft een lengte dx en draagt een lading $dQ = \frac{Q}{L} dx$.
- 1) Deze lading veroorzaakt in $\vec{r}_0 = (x_0, y_0, z_0)$ een

3) { elektrisch veld van:

$$d\vec{E}^1(\vec{r}_0) = \frac{dQ}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{\vec{r}_0 - \vec{r}}{|\vec{r}_0 - \vec{r}|^3}$$

$$= \frac{Q dx}{4\pi\epsilon_0 L} \cdot \frac{(x_0 - x, y_0, z_0)}{((x_0 - x)^2 + y_0^2 + z_0^2)^{3/2}}$$

Integreren over x geeft achtereenvolgens:

3) {

$$E_x^1(\vec{r}_0) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 L} \int_0^L \frac{x_0 - x}{((x_0 - x)^2 + y_0^2 + z_0^2)^{3/2}} dx$$

$$= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 L} \left[\frac{1}{((x_0 - x)^2 + y_0^2 + z_0^2)^{1/2}} \right]_0^L$$

$$= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 L} \left\{ \frac{1}{\sqrt{(x_0 - L)^2 + y_0^2 + z_0^2}} - \frac{1}{\sqrt{x_0^2 + y_0^2 + z_0^2}} \right\}$$

3) {

$$E_y^1(\vec{r}_0) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 L} \int_0^L \frac{y_0}{((x_0 - x)^2 + y_0^2 + z_0^2)^{3/2}} dx$$

$$= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 L} \int_{x_0}^{x_0 - L} \frac{-y_0}{(u^2 + y_0^2 + z_0^2)^{3/2}} du, \text{ met: } u = x_0 - x$$

$$= \frac{-Q y_0}{4\pi\epsilon_0 L} \left[\frac{u}{(y_0^2 + z_0^2) \sqrt{u^2 + y_0^2 + z_0^2}} \right]_{x_0}^{x_0 - L}$$

$$= \frac{Q y_0}{4\pi\epsilon_0 L (y_0^2 + z_0^2)} \left\{ \frac{x_0}{\sqrt{x_0^2 + y_0^2 + z_0^2}} - \frac{x_0 - L}{\sqrt{(x_0 - L)^2 + y_0^2 + z_0^2}} \right\}$$

3) { Door hierin y_0 en z_0 te verwisselen vinden we:

$$E_z^1(\vec{r}_0) = \frac{Q z_0}{4\pi\epsilon_0 L (y_0^2 + z_0^2)} \left\{ \frac{x_0}{\sqrt{x_0^2 + y_0^2 + z_0^2}} - \frac{x_0 - L}{\sqrt{(x_0 - L)^2 + y_0^2 + z_0^2}} \right\}$$

1b) $\left. \begin{array}{l} \text{1} \\ \text{2} \end{array} \right\} \vec{E}^2 \text{ volgt uit } \vec{E}^1 \text{ door } 90^\circ \text{ linksom te roteren} \\ \text{rond } z, \text{ en vervolgens } Q \text{ te vervangen door } -Q.$

10

Deze rotatie wordt beschreven door:

$$R\vec{r} = R(x, y, z) = (-y, x, z)$$

In de uitdrukkingen voor \vec{E}^1 moeten dan de volgende zaken veranderd worden:

5

$$\begin{array}{l} Q \longrightarrow -Q \\ x_0 \longrightarrow y_0 \\ y_0 \longrightarrow -x_0 \\ E_x^1 \longrightarrow E_y^2 \\ E_y^1 \longrightarrow -E_x^2 \end{array}$$

Uitvoeren:

1

$$E_y^2 = \frac{-Q}{4\pi\epsilon_0 L} \left\{ \frac{1}{\sqrt{(y_0-L)^2 + (-x_0)^2 + z_0^2}} - \frac{1}{\sqrt{y_0^2 + (-x_0)^2 + z_0^2}} \right\}$$

1

$$-E_x^2 = \frac{-Q \cdot (-x_0)}{4\pi\epsilon_0 L ((-x_0)^2 + z_0^2)} \left\{ \frac{y_0}{\sqrt{y_0^2 + (-x_0)^2 + z_0^2}} - \frac{y_0-L}{\sqrt{(y_0-L)^2 + (-x_0)^2 + z_0^2}} \right\}$$

1

$$E_z^2 = \frac{-Q z_0}{4\pi\epsilon_0 L ((-x_0)^2 + z_0^2)} \left\{ \frac{y_0}{\sqrt{y_0^2 + (-x_0)^2 + z_0^2}} - \frac{y_0-L}{\sqrt{(y_0-L)^2 + (-x_0)^2 + z_0^2}} \right\}$$

Nu nog "opschonen":

$$E_x^2 = \frac{Q x_0}{4\pi\epsilon_0 L (x_0^2 + z_0^2)} \left\{ \frac{y_0-L}{\sqrt{x_0^2 + (y_0-L)^2 + z_0^2}} - \frac{y_0}{\sqrt{x_0^2 + y_0^2 + z_0^2}} \right\}$$

$$E_y^2 = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 L} \left\{ \frac{1}{\sqrt{x_0^2 + y_0^2 + z_0^2}} - \frac{1}{\sqrt{x_0^2 + (y_0-L)^2 + z_0^2}} \right\}$$

$$E_z^2 = \frac{Q z_0}{4\pi\epsilon_0 L (x_0^2 + z_0^2)} \left\{ \frac{y_0-L}{\sqrt{x_0^2 + (y_0-L)^2 + z_0^2}} - \frac{y_0}{\sqrt{x_0^2 + y_0^2 + z_0^2}} \right\}$$

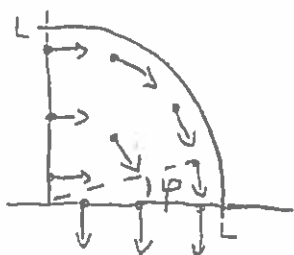
1c | De gevraagde oppervlaktedipooldichtheid moet

10

2

$$\begin{cases} \vec{\mu} \cdot \hat{n} = -\frac{P}{L} & \text{voor } x=0 & (A) \\ \vec{\mu} \cdot \hat{n} = +\frac{P}{L} & \text{voor } y=0 & (B) \\ \vec{\mu} \cdot \hat{n} = 0 & \text{voor } x^2+y^2=L^2 & (C) \\ -\text{div} \vec{\mu} = 0 & \forall (x,y) & (D) \end{cases}$$

Het ligt voor de hand dat $\vec{\mu}$ in (x,y) de richting heeft van de raaklijn aan een cirkel door (x,y) :



Omdat de equivalente poolverdeling $\vec{\mu} \cdot \hat{n}$ homogeen over de lijnstukken L moet zijn, mag $|\vec{\mu}|$ niet afhangen x of y .

1

In een punt $(r \cos \varphi, r \sin \varphi)$ voldoet een vorm als: $\vec{\mu} = c(\sin \varphi, -\cos \varphi)$ met c een nader te bepalen constante.

Voldoet dit aan A?

1

bij $\varphi = \frac{\pi}{2}$ is $\vec{\mu} = c(1, 0)$ en $\hat{n} = (-1, 0)$
 dan is $\vec{\mu} \cdot \hat{n} = -c$, dus we kiezen $c = \frac{P}{L}$.

Voldoet dit aan B?

1

bij $\varphi = 0$ is $\vec{\mu} = c(0, -1)$ en $\hat{n} = (0, -1)$
 dan is $\vec{\mu} \cdot \hat{n} = c$, dus keuze $c = \frac{P}{L}$ houdt stand.

Voldoet dit aan C?

1

op de boog is $\hat{n} = (\cos \varphi, \sin \varphi)$
 dan is $\vec{\mu} \cdot \hat{n} = c(\sin \varphi \cos \varphi - \cos \varphi \sin \varphi) = 0$. In orde.

Voldoet dit aan D?

2

$$-\text{div} \vec{\mu} = -\text{div} c \left(\frac{y}{\sqrt{x^2+y^2}}, \frac{-x}{\sqrt{x^2+y^2}} \right) = -c \left(\frac{y \cdot (-x)}{(x^2+y^2)^{3/2}} + \frac{(-x)(-y)}{(x^2+y^2)^{3/2}} \right) = 0$$

Magnetisatie $\vec{\mu} = \frac{P}{L}(\sin \varphi, -\cos \varphi)$ voldoet aan alle eisen.

2a) In een geleider heerst overal een elektrisch veld van nul.

5) Stel: er bevindt zich een gebied V met netto lading binnen de geleider. Pas de wet van Gauss toe op de rand ∂V van dit gebied:

$$\oint_{\partial V} \vec{E} \cdot \vec{n} d\mathcal{O} = \frac{Q_{\text{omvat}}}{\epsilon_0}$$

1) Omdat $\vec{E} = \vec{0}$ op ∂V , volgt $Q_{\text{omvat}} = 0$.

1) Er kan zich dus geen netto lading in V bevinden.

2b) (i) Kies een Gauss-oppervlak dat de holte precies omvat en verder geheel binnen de geleider ligt. Omdat

1) hier $\vec{E} = \vec{0}$ geldt opnieuw $Q_{\text{omvat}} = \epsilon_0 \oint \vec{E} \cdot \vec{n} d\mathcal{O} = 0$.

1) Omdat nu $Q_{\text{omvat}} = q + \int_{\mathcal{O}_1} \sigma_1(\vec{r}) d\mathcal{O} = 0$ moet gelden dat $\int_{\mathcal{O}_1} \sigma_1(\vec{r}) d\mathcal{O} = -q$.

(ii) In totaal bevindt er zich op de holle geleider

1) een netto lading van $-q$. Maar deze zit al

1) op \mathcal{O}_1 , en in het binnenste kan zich geen lading bevinden. Blijft over op \mathcal{O}_2 : $\int_{\mathcal{O}_2} \sigma_2(\vec{r}) d\mathcal{O} = 0$.

2c) In het inwendige van de geleider is $\vec{E} = \vec{0}$.

2) Dit veld ontstaat uit de superpositie van de velden van de ladingen q , σ_1 en σ_2 . Voor

2) het geval dat \mathcal{O}_2 oneindig ver weg ligt, zorgen q en σ_1 er samen al voor dat $\vec{E} = \vec{0}$ in het gebied van de eindige geleider, want de invloed van lading op \mathcal{O}_2 is dan verwaarloosbaar.

3) Deze σ_1 in combinatie met een ladingsverdeling σ_2 die overal op \mathcal{O}_2 van de eindige geleider nul is, maakt dus het veld nul in het binnenste van de

2) eindige geleider. Omdat de ladingsverdeling op een geleider uniek is, moet dit de enige juiste ladingsverdeling zijn.

3a | De strook wordt geparametriseerd door

10 | $\vec{r} = (R \cos \varphi, R \sin \varphi, z)$ waarin z de parameter is. Een lijnelementje hiervan is $d\vec{r} = \frac{d\vec{r}}{dz} dz = (0, 0, 1) dz$.

Bereken eerst:

$$d\vec{r} \times (\vec{r}_0 - \vec{r}) = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ 0 & 0 & dz \\ x_0 - R \cos \varphi & y_0 - R \sin \varphi & z_0 - z \end{vmatrix}$$

$$= \hat{x} \cdot (R \sin \varphi - y_0) dz - \hat{y} \cdot (R \cos \varphi - x_0) dz$$

Biot - Savart geeft:

$$2 \left\{ d\vec{B}(\vec{r}_0) = \frac{\mu_0 dI_{\text{strook}}}{4\pi} \cdot \frac{(R \sin \varphi - y_0, x_0 - R \cos \varphi, 0)}{\left\{ (x_0 - R \cos \varphi)^2 + (y_0 - R \sin \varphi)^2 + (z_0 - z)^2 \right\}^{3/2}} dz \right.$$

1 | Nu is $dI_{\text{strook}} = K dl = KR d\varphi$. Integratie geeft:

$$1 \left\{ B_x(\vec{r}_0) = 0 \right.$$

$$1 \left\{ B_x(\vec{r}_0) = \frac{\mu_0 KR d\varphi}{4\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{R \sin \varphi - y_0}{\left\{ (x_0 - R \cos \varphi)^2 + (y_0 - R \sin \varphi)^2 + (z_0 - z)^2 \right\}^{3/2}} dz \right.$$

Schrijf: $u = z_0 - z$ en $a^2 = (x_0 - R \cos \varphi)^2 + (y_0 - R \sin \varphi)^2$:

$$B_x(\vec{r}_0) = \frac{\mu_0 KR d\varphi}{4\pi} (R \sin \varphi - y_0) \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{-du}{\left\{ a^2 + u^2 \right\}^{3/2}}$$

$$= \frac{\mu_0 KR d\varphi}{4\pi} (R \sin \varphi - y_0) \left[-\frac{u}{a^2 \sqrt{a^2 + u^2}} \right]_{-\infty}^{+\infty}$$

$$= \frac{\mu_0 KR d\varphi}{2\pi} \cdot \frac{R \sin \varphi - y_0}{(x_0 - R \cos \varphi)^2 + (y_0 - R \sin \varphi)^2} \rightarrow = \frac{z}{a^2}$$

1 | $B_y(\vec{r}_0)$ volgt door eenvoudig de factor $R \sin \varphi - y_0$ in de teller te vervangen door $x_0 - R \cos \varphi$:

$$B_z(\vec{r}_0) = \frac{\mu_0 KR d\varphi}{2\pi} \cdot \frac{x_0 - R \cos \varphi}{(x_0 - R \cos \varphi)^2 + (y_0 - R \sin \varphi)^2}$$

Dus $\vec{B}[\varphi, \varphi + d\varphi] = (B_x, B_y, B_z)$ komt overeen met het gestelde.

3b) Het vlak dat de z -as en het punt \vec{r}_0 bevat, is een spiegelsymmetrievlak van de stroomverdeling.

4) Het magnetisch veld in \vec{r}_0 moet loodrecht op dit vlak staan en heeft dus alleen een component in de $\hat{\varphi}_0$ -richting: $\vec{B}(\vec{r}_0) = f(\vec{r}_0) \hat{\varphi}_0$.

4) Omdat de cilinder oneindig lang is, verandert de stroomverdeling niet bij translatie langs z over willekeurige afstand, $\vec{B}(\vec{r}_0)$ kan dus niet van z afhangen. $\vec{B}(\vec{r}_0) = f(\rho_0, \varphi_0) \hat{\varphi}_0$.

4) De stroomverdeling is symmetrisch voor rotatie rond de z -as over willekeurige hoek. $\vec{B}(\vec{r}_0)$ hangt dus niet af van φ_0 : $\vec{B}(\vec{r}_0) = f(\rho_0) \hat{\varphi}_0$.

[Merk op dat het vlak $z = z_0$ een antisymmetrievlak is. $\vec{B}(\vec{r}_0)$ ligt dus in dit vlak:
 $\vec{B}(\vec{r}_0) = f(\vec{r}_0) \hat{\varphi}_0 + g(\vec{r}_0) \hat{z}_0$. Maar dit levert minder informatie op dan het symmetrievlak.]

3c) Kies eerst een Ampère-lus passend bij de symmetrie: de cirkel $\vec{r} = (\rho_0 \cos \varphi, \rho_0 \sin \varphi, z_0)$ met $\varphi \in [0, 2\pi]$ en $\rho_0 > R$. Deze lus omvat een stroom van $K \cdot 2\pi R$ in positieve zin volgens de rechterhandregel. Pas de wet van Ampère toe:

$$\oint_{\text{cirkel}} \vec{B}(\vec{r}_0) \cdot d\vec{r} = 2\pi \mu_0 K R$$

$$\text{Invullen: } d\vec{r} = \rho_0 d\varphi \hat{\varphi}_0 \quad \text{en} \quad \vec{B}(\vec{r}_0) = f(\rho_0) \hat{\varphi}_0$$

$$\oint f(\rho_0) \hat{\varphi}_0 \cdot \hat{\varphi}_0 \rho_0 d\varphi = 2\pi \mu_0 K R$$

$$\Rightarrow f(\rho_0) \rho_0 \int_0^{2\pi} d\varphi = 2\pi \mu_0 K R$$

$$\Rightarrow f(\rho_0) = \frac{\mu_0 K R}{\rho_0} \quad (\rho_0 > R)$$

Kies nu een cirkel met $\rho_0 < R$ en op gelijke wijze volgt:

$$f(\rho_0) = 0 \quad (\rho_0 < R)$$

3d | De kracht op het deeltje moet dan nul zijn
en blijven. Omdat de kracht gegeven wordt
door $\vec{F} = q\vec{v} \times \vec{B}$ moet \vec{v} parallel zijn aan \vec{B} .
(Of $\vec{B} = \vec{0}$, maar dat is buiten de cilinder nergens
het geval.)

1 | Omdat de \vec{B} -veldlijnen cirkels zijn zal \vec{v}
niet lang parallel aan \vec{B} blijven, waarna de
Lorentzkracht het zal doen afbuigen.

2 | Het gevraagde is dus onmogelijk.