

1/10 2012 (sen vel)

(10) Maxwells fältkvationer (kap 7.3)

Våra lagar från tidigare:

$$\begin{cases} \nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} & \text{(Faradays lag)} \\ \nabla \times \vec{H} = \vec{J} & \text{(Ampères lag)} \\ \nabla \cdot \vec{D} = \rho & \text{(Gauss lag)} \\ \nabla \cdot \vec{B} = 0 & \text{(Flödeskonservering)} \end{cases}$$

Maxwell insåg att dessa ekvationer ej var kompletta. Kontinuitetsekvationen (5.1.3)

ger $\nabla \cdot \vec{J} = -\frac{\partial \rho}{\partial t}$ är ej uppfylld!

Ty tag divergensen på Ampères lag:

$$0 = \nabla \cdot (\nabla \times \vec{H}) = \nabla \cdot \vec{J} \leftarrow \text{Motsträffelse !!!}$$

Gauss lag $\nabla \cdot \vec{D} = \rho$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = \nabla \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \quad \text{Modifierad version av Ampères lag}$$

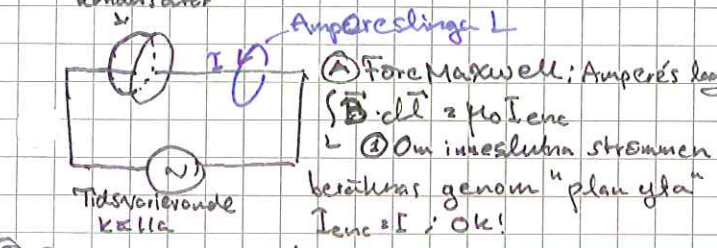
$$\nabla \times \vec{H} = \vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

Notera kopplingen mellan \vec{H} och \vec{D} fält!
 Anm. Den extra termen $\frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$ angerar som en strömstäthet, förskjutningsström.

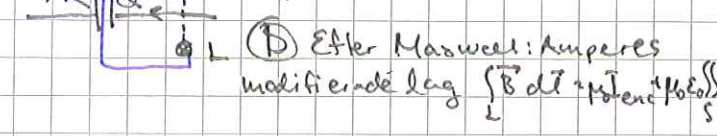
Maxwells fältkvationer

Diff. form	Integral form
$\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$	$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = -\frac{d}{dt} \iint \vec{B} \cdot \hat{n} dS$
$\nabla \times \vec{H} = \vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$	$\oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = \iint (\vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}) \cdot \hat{n} dS$
$\nabla \cdot \vec{D} = \rho$	$\iint \vec{D} \cdot \hat{n} dS = Q_{enc}$
$\nabla \cdot \vec{B} = 0$	$\iint \vec{B} \cdot \hat{n} dS = 0$

Upplösning av strömlinje paradox



Ⓢ Om vi istället väljer en yta genom kondensatorn Ingen ström korsas. $I_{enc} = 0 \Rightarrow \oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = 0$



Elektriska fältet utan för kondensatorn är försumbart $\vec{E} \approx \vec{0}$

Inuti kondensatorn $E = \frac{\rho_s}{\epsilon_0} = \frac{Q}{\epsilon_0 A} \Rightarrow \frac{\partial E}{\partial t} = \frac{1}{\epsilon_0 A} \frac{dQ}{dt}$

Ⓐ Om omslutna strömmen beräknas genom "plan yta" så får vi

$$\mu_0 I_{enc} + \mu_0 \epsilon_0 \iint \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \cdot \hat{n} dS = \mu_0 I$$

Ⓢ En yta genom kondensatorn ger $\mu_0 I_{enc} + \mu_0 \epsilon_0 \iint \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \cdot \hat{n} dS = \mu_0 I$

RANDVILLKOR (7.3.6)

$$\begin{matrix} \textcircled{1} & \int_{\vec{e}_1 \cdot \hat{n}_1}^{\vec{e}_2 \cdot \hat{n}_2} \vec{E}_1 \cdot d\vec{l} = \int_{\vec{e}_1 \cdot \hat{n}_1}^{\vec{e}_2 \cdot \hat{n}_2} \vec{E}_2 \cdot d\vec{l} & \text{I: } \hat{n} \times \vec{E}_1 = \hat{n} \times \vec{E}_2 \\ & & (\vec{E}\text{-fältet tan komp. kont.}) \\ \textcircled{2} & \int_{\vec{e}_1 \cdot \hat{n}_1}^{\vec{e}_2 \cdot \hat{n}_2} \vec{D}_1 \cdot d\vec{A} = \int_{\vec{e}_1 \cdot \hat{n}_1}^{\vec{e}_2 \cdot \hat{n}_2} \vec{D}_2 \cdot d\vec{A} + Q_{sf} & \text{II: } \hat{n} \cdot \vec{D}_1 = \hat{n} \cdot \vec{D}_2 + \rho_{sf} \\ & & (\vec{D}\text{-fältets norm. komp.}) \\ & & \text{III: } \hat{n} \times \vec{H}_1 = \hat{n} \times \vec{H}_2 + \vec{J}_{sf} \\ & & (\vec{H}\text{-fältets tangentiäl komp.}) \\ & & \text{IV: } \hat{n} \cdot \vec{B}_1 = \hat{n} \cdot \vec{B}_2 \\ & & (\vec{B}\text{-fältets normal komp. kont.}) \end{matrix}$$