

$$\|\partial_t e\| \leq C h^2 \underline{t}$$

$$\|e(t)\| = \left\| \int_0^t \partial_t e(\tau) d\tau \right\| \leq \int_0^t \|\partial_t e\| d\tau \leq C t^2 h^2$$

$\uparrow$   
 $e(0) = 0$

$$\tilde{\Delta}_r = \begin{pmatrix} 0 & -\delta_z & \delta_y \\ \delta_z & 0 & -\delta_x \\ -\delta_y & \delta_x & 0 \end{pmatrix}$$

$$\delta_r E_r = \frac{1}{\Delta r} (E_{i+1/2} - E_{i-1/2})$$

$i$  Index für Koordinate  $r$

$$E = \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \\ E_z \end{pmatrix}$$

$$H = \begin{pmatrix} H_x \\ H_y \\ H_z \end{pmatrix}$$

$$E_x \quad \delta + 1/2 \Delta m$$

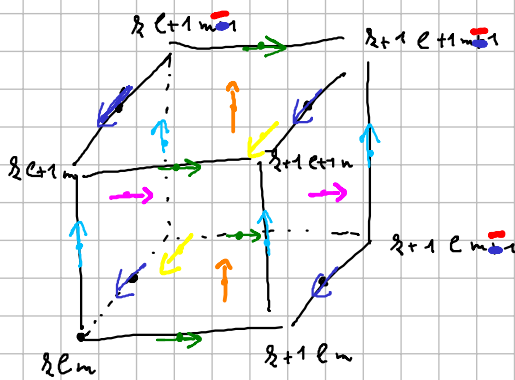
$$E_y \quad \delta + 1/2 \Delta m$$

$$E_z \quad \delta + \Delta m + 1/2$$

$$H_x \quad \delta + 1/2 \Delta m + 1/2$$

$$H_y \quad \delta + 1/2 \Delta m + 1/2$$

$$H_z \quad \delta + 1/2 \Delta m + 1/2$$

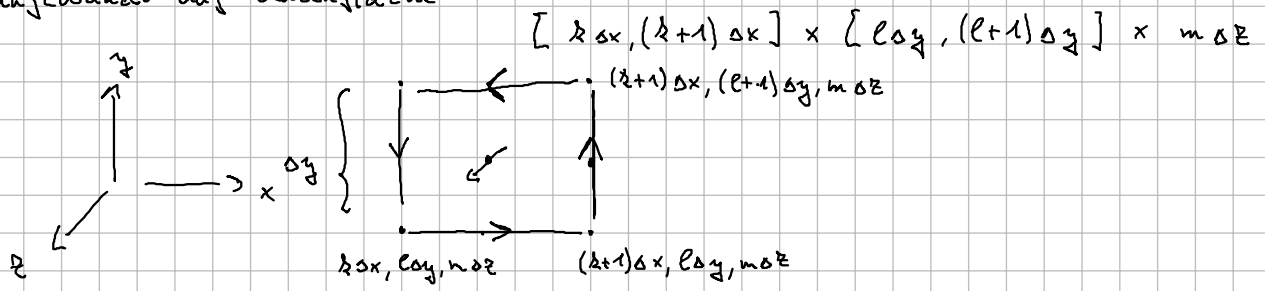


(6.3) Bemerkung Das Faradaysche Gesetz in Integralform

$$\partial_t \int_S \underline{b} = - \int_{\partial S} \underline{e}$$

für eine zweidimensionale Fläche  $S$

angewandt auf Seitenfläche



liefert, wenn die Integrale durch  $\Delta x$  Mittelpunktsregel approximiert

$$\partial_t \underline{b} \cdot \underline{\Delta x \Delta y} \quad \underline{B}_z \quad \delta + 1/2 \Delta m \quad \underline{B}_z \quad (\delta + 1/2 \Delta x, \delta + 1/2 \Delta y, m \Delta z)$$

$$= - \left\{ \underline{\Delta x \Delta y} \cdot \underline{\Delta y} \right\} E(\delta + 1/2 \Delta x, \delta + 1/2 \Delta y, m \Delta z) \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$\uparrow$  Tangentialvektor

$$= E_x \delta + 1/2 \Delta m$$

$$\underline{\Delta x \Delta y} \cdot \underline{\Delta x} E(\delta + 1 \Delta x, (\delta + 1/2) \Delta y, m \Delta z) \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$= \frac{1}{\Delta y} (E_{\delta + 1/2, \delta + 1, m} - E_{\delta + 1/2, \delta, m})$$

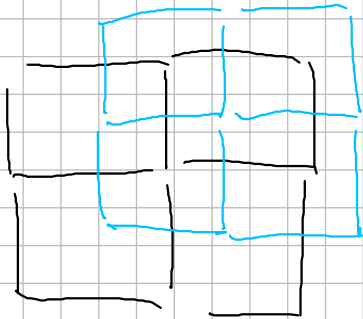
$$\begin{aligned}
 &= E_y \Big|_{k+1, l+\frac{1}{2}, m} \\
 &+ \delta_x \frac{1}{\delta y} E \left( (k+\frac{1}{2}) \delta x, (l+1) \delta y, m \delta z \right) \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \\
 &+ \delta_y \frac{1}{\delta x} E \left( k \delta x, (l+\frac{1}{2}) \delta y, m \delta z \right) \begin{pmatrix} 0 \\ -1 \\ 0 \end{pmatrix} \\
 &- E_y \Big|_{k, l+\frac{1}{2}, m}
 \end{aligned}$$

$$\Leftrightarrow \partial_t \beta \Big|_{k+\frac{1}{2}, l+\frac{1}{2}, m} = - \delta_y \Big|_{k+\frac{1}{2}, l+\frac{1}{2}, m} E_x + \delta_x \Big|_{k+\frac{1}{2}, l+\frac{1}{2}, m} E_y$$

wobei  $\delta_y \Big|_{k+\frac{1}{2}, l+\frac{1}{2}, m} E_x = \frac{1}{\delta y} (E_x \Big|_{k+\frac{1}{2}, l+1, m} - E_x \Big|_{k+\frac{1}{2}, l, m})$

$$\delta_x \Big|_{k+\frac{1}{2}, l+\frac{1}{2}, m} E_y = \frac{1}{\delta x} (E_y \Big|_{k+1, l+\frac{1}{2}, m} - E_y \Big|_{k, l+\frac{1}{2}, m})$$

Analog für das duale Gitter für das Amperesche Gesetz



Damit kann man das Yee Schema als Finites Integrationsverfahren angewandt auf die Seitenflächen eines Würfels mit Kantenlänge  $\delta x, \delta y, \delta z$  verstehen.

#### (5.4) Satz (Lokaler Fehler)

Das Yee Schema hat die Konsistenzordnung 2

Beweis <sup>Skizze</sup>: mühsame Taylorentwicklung

jeder Differentialoperator wird durch den entsprechenden symmetrischen Differenzenoperator approximiert.

□

#### (5.5) Von Neumannsches Stabilitätskriterium

Sei  $\nu = 0$  und  $\varepsilon$  und  $\mu$  konstant

$$(*) \begin{cases} \epsilon \partial_t E = - \operatorname{curl} H \\ \mu \partial_t H = \operatorname{curl} E \end{cases} \quad \operatorname{curl} = \begin{pmatrix} 0 & -\partial_x & \partial_y \\ \partial_x & 0 & -\partial_z \\ -\partial_y & \partial_x & 0 \end{pmatrix}$$

$$\left. \begin{aligned} E|_{t=0} &= E^0 \\ H|_{t=0} &= H^0 \end{aligned} \right\} \text{Anfangswerte}$$

Ansatz  $\psi(x, y, z, t) = \psi^0 \cdot e^{i(-x\beta_x - y\beta_y - z\beta_z)} e^{i\omega t}$

für Vektor  $\psi^0$   $\psi(x, y, z, t) = \begin{bmatrix} E(x, y, z, t) \\ H(x, y, z, t) \end{bmatrix}$

erfüllt die Maxwellgleichungen, falls die Dispersionsrelation

$$\mu \epsilon \omega^2 = \beta_x^2 + \beta_y^2 + \beta_z^2 \quad \text{erfüllt ist}$$

$$\uparrow \quad \epsilon i \omega E_x = -i \beta_z H_y + i \beta_y H_z$$

$$\epsilon i \omega E_y = i \beta_z H_x - i \beta_x H_z$$

$$\epsilon i \omega E_z = -i \beta_y H_x + i \beta_x H_y$$

$$\mu i \omega H_x = i \beta_z E_y - i \beta_y E_z$$

$$\mu i \omega H_y = -i \beta_z E_x + i \beta_x E_z$$

$$\mu i \omega H_z = i \beta_y E_x - i \beta_x E_y$$

$$\det \begin{pmatrix} \begin{bmatrix} \epsilon i \omega & 0 & 0 & 0 & i \beta_z & -i \beta_y \\ 0 & \epsilon i \omega & 0 & -i \beta_z & 0 & i \beta_x \\ 0 & 0 & \epsilon i \omega & \beta_y & -i \beta_x & 0 \\ 0 & -i \beta_z & i \beta_y & \mu i \omega & 0 & 0 \\ i \beta_z & 0 & -i \beta_x & 0 & \mu i \omega & 0 \\ -i \beta_y & i \beta_x & 0 & 0 & 0 & \mu i \omega \end{bmatrix} & | & \neq 0 \quad \leadsto \quad \mu \epsilon \omega^2 = \beta_x^2 + \beta_y^2 + \beta_z^2 \end{pmatrix}$$

Diskreter Ansatz

$$\psi_{\text{sem}}^n = \psi^0 e^{i(\alpha z \cos t - \beta_x x - \beta_y y - n \alpha z \beta_z)} \quad \leftarrow$$

$$\psi_{\text{sem}}^n = \begin{bmatrix} E_{\text{sem}}^{n+1/2} \\ H_{\text{sem}}^n \end{bmatrix}$$

eingesetzt in das klassische Yee Schema führt zu

$$\left( \Delta_t I_6 - \Delta_R \right) \psi_{\text{sem}}^{n+1/2} = 0 \quad \leftarrow$$

mit  $I_6$   $6 \times 6$  Identität  $\Delta_t = \frac{2i}{\Delta t} \sin\left(\alpha \frac{\Delta t}{2}\right)$

$$\Delta_r = \begin{pmatrix} 0 & -\Delta_z & \Delta_y \\ \Delta_z & 0 & -\Delta_x \\ -\Delta_y & \Delta_x & 0 \end{pmatrix} \quad \Delta_R = \begin{pmatrix} 0_{3 \times 3} & \frac{1}{\epsilon} \Delta_r \\ -\frac{1}{\mu} \Delta_r & 0_{3 \times 3} \end{pmatrix}$$

$$\Delta_x = \frac{2i}{\Delta x} \sin\left(\beta_x \frac{\Delta x}{2}\right) \quad \Delta_y = \frac{2i}{\Delta y} \sin\left(\beta_y \frac{\Delta y}{2}\right)$$

$$\Delta_z = \frac{2i}{\Delta z} \sin\left(\beta_z \frac{\Delta z}{2}\right)$$

$$\begin{aligned} \Gamma \delta_x e^{i\beta_x \Delta x n} &= \frac{1}{\Delta x} \left( e^{i\beta_x \Delta x (n+1/2)} - e^{i\beta_x \Delta x (n-1/2)} \right) \\ &= e^{i\beta_x \Delta x n} \left( \frac{1}{\Delta x} \left( e^{i\beta_x \Delta x 1/2} - e^{-i\beta_x \Delta x 1/2} \right) \right) \\ &= e^{i\beta_x \Delta x n} \frac{2i}{\Delta x} \sin\left(\beta_x \frac{1}{2} \Delta x\right) \end{aligned}$$

Damit eine nichttriviale Lösung  $u_{\text{gen}}^{n+1/2}$  existieren muss

$$\det(\Delta_x I - \Delta_R) = 0 \quad \text{gilt}$$

$$\leadsto \varepsilon \mu \Delta_t^2 = \Delta_x^2 + \Delta_y^2 + \Delta_z^2$$

einsetzen liefert für  $c = \frac{1}{\sqrt{\varepsilon \mu}}$

$$\frac{1}{c^2 \Delta t^2} \sin^2\left(\alpha \frac{\Delta t}{2}\right) = \frac{1}{\Delta x^2} \sin^2\left(\beta_x \frac{\Delta x}{2}\right) + \frac{1}{\Delta y^2} \sin^2\left(\beta_y \frac{\Delta y}{2}\right) + \frac{1}{\Delta z^2} \sin^2\left(\beta_z \frac{\Delta z}{2}\right)$$

Eine notwendige Bedingung für die Beschränktheit der Lösung für  $n \rightarrow \infty$

$$\text{ist} \quad |e^{i\alpha \Delta t}| \leq 1 \quad (\Leftrightarrow) \quad \text{Im}(\alpha) \geq 0$$

Das ist erfüllt, falls

$$c^2 \Delta t^2 \left( \frac{1}{\Delta x^2} \sin^2\left(\beta_x \frac{\Delta x}{2}\right) + \frac{1}{\Delta y^2} \sin^2\left(\beta_y \frac{\Delta y}{2}\right) + \frac{1}{\Delta z^2} \sin^2\left(\beta_z \frac{\Delta z}{2}\right) \right) \leq 1$$

Nach innen erfüllt ist, falls

$$\Delta t \left( \frac{1}{\Delta x^2} + \frac{1}{\Delta y^2} + \frac{1}{\Delta z^2} \right)^{1/2} < \frac{1}{c}$$

Dann ist  $\text{Im}(\alpha) = 0$

CFL Bedingung  
für das Yee Schema für  
Maxwellgleichung mit  $\mu \in \text{konstant}$   
 $\nu = 0$

Auf einem äquidistanten Gitter  $\Delta x = \Delta y = \Delta z = \Delta$

wird die CFL Bedingung zu  $\sqrt{3} \Delta t / \Delta < 1/c$

Man kann zeigen, dass die CFL Bedingung für homogene Materialien  
und geeignete Randbedingungen auch hinreichend für die Stabilität ist.