Ein numerisches Modell für elektromagnetische Wellen

Formelsammlung und elementare Herleitungen: Das Dokument fasst die Grundlagen zusammen, welche für die Realisation der E-Wellen-Animation benötigt werden.

Adrian Haas

2016

1. Konstanten, Formeln und Grössen

$\mu_0 = 1.256 \cdot 10^{-6} H/m$
$\epsilon_0 = 8.854 \cdot 10^{-12} As / Vm$
$c_0 = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_0 \mu_0}} = 2.997925 \cdot 10^8 m/s$
$\epsilon = \epsilon_0 \epsilon_r$
$\mu = \mu_0 \mu_r$
$c = \frac{1}{\sqrt{\epsilon\mu}}$
σ [S/m]
$H \left[A/m \right]$
E[V/m]
$j = \sigma E \left[A/m^2 \right]$
$D = \epsilon E \left[As/m \right]$
$B = \mu H [T]$
$ ho \; [As/m^3]$

2. Maxwellgleichungen

$div \mathbf{D} = \rho$	(1)
$div\mathbf{B}=0$	(2)
$rot {f E} = - rac{\partial {f B}}{\partial t}$	(3)
$rot \mathbf{H} = \mathbf{j} + rac{\partial \mathbf{D}}{\partial t}$	(4)

3. Herleitung der Wellengleichung für das E Feld

die dritte Maxwellgleichung

$$rot\mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$$

Anwendung des rot Operators auf beiden Seiten

$$rot(rot\mathbf{E}) = rot(-\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t})$$
$$rot(rot\mathbf{E}) = -\mu \frac{\partial}{\partial t} rot(\mathbf{H})$$

einsetzen der vierten Maxwellgleichung

$$rot(rot\mathbf{E}) = -\mu \frac{\partial}{\partial t} (\mathbf{j} + \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t})$$

da $\mathbf{j}=\sigma\mathbf{E}$

$$rot(rot\mathbf{E}) = -\mu \frac{\partial}{\partial t} (\sigma \mathbf{E} + \epsilon \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t})$$
$$rot(rot\mathbf{E}) = -\sigma \mu \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2}$$

da allgemein $rot(rot\mathbf{A}) = grad(div\mathbf{A}) - \Delta\mathbf{A}$

$$grad(div\mathbf{E}) - \Delta \mathbf{E} = -\sigma \mu \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2}$$

einsetzen der ersten Maxwellgleichung

$$grad(\frac{\rho}{\epsilon}) - \Delta \mathbf{E} = -\sigma \mu \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2}$$

quellfrei $\rho=0$

$$-\Delta \mathbf{E} = -\sigma \mu \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2}$$
$$-\frac{1}{\mu \epsilon} \Delta \mathbf{E} = -\frac{\sigma}{\epsilon} \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} - \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2}$$

$$c^{2}\Delta \mathbf{E} = \frac{\sigma}{\epsilon} \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} + \frac{\partial^{2} \mathbf{E}}{\partial t^{2}}$$
(5)

verlustlos $\sigma=0$

$$c^2 \Delta \mathbf{E} = \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2} \tag{6}$$

4. Herleitung der Wellengleichung für das H Feld

die vierte Maxwellgleichung

$$rot\mathbf{H} = \mathbf{j} + \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t}$$

Anwendung des rot Operators auf beiden Seiten

$$rot(rot\mathbf{H}) = rot(\mathbf{j} + \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t})$$

da $\mathbf{j}=\sigma\mathbf{E}$

$$rot(rot\mathbf{H}) = rot(\sigma\mathbf{E} + \epsilon \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t})$$
$$rot(rot\mathbf{H}) = \sigma rot\mathbf{E} + \epsilon rot \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t}$$

einsetzen der dritten Maxwellgleichung

$$rot(rot\mathbf{H}) = -\sigma \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} - \epsilon \frac{\partial^2 \mathbf{B}}{\partial t^2}$$
$$rot(rot\mathbf{H}) = -\sigma \mu \frac{\partial \mathbf{H}}{\partial t} - \epsilon \mu \frac{\partial^2 \mathbf{H}}{\partial t^2}$$

da allgemein $rot(rot\mathbf{A}) = grad(div\mathbf{A}) - \Delta\mathbf{A}$

$$grad(div\mathbf{H}) - \Delta\mathbf{H} = -\sigma\mu\frac{\partial\mathbf{H}}{\partial t} - \epsilon\mu\frac{\partial^{2}\mathbf{H}}{\partial t^{2}}$$

einsetzen der zweiten Maxwellgleichung

$$grad(0) - \Delta \mathbf{H} = -\sigma \mu \frac{\partial \mathbf{H}}{\partial t} - \epsilon \mu \frac{\partial^2 \mathbf{H}}{\partial t^2}$$
$$-\Delta \mathbf{H} = -\sigma \mu \frac{\partial \mathbf{H}}{\partial t} - \epsilon \mu \frac{\partial^2 \mathbf{H}}{\partial t^2}$$
$$-\frac{1}{\mu \epsilon} \Delta \mathbf{H} = -\frac{\sigma}{\epsilon} \frac{\partial \mathbf{H}}{\partial t} - \frac{\partial^2 \mathbf{H}}{\partial t^2}$$

$$c^{2}\Delta\mathbf{H} = \frac{\sigma}{\epsilon}\frac{\partial\mathbf{H}}{\partial t} + \frac{\partial^{2}\mathbf{H}}{\partial t^{2}}$$
(7)

ver
lustlos $\sigma=0$

$$c^2 \Delta \mathbf{H} = \frac{\partial^2 \mathbf{H}}{\partial t^2} \tag{8}$$

5. Explizite Differenzengleichung für das E Feld

a) verlustlos (6)

$$c^2(E_{xx} + E_{yy} + E_{zz}) = E_{tt}$$

 mit

$$E_{xx} = \frac{E_{i+1,j,k,n} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i-1,j,k,n}}{\Delta x^2}$$
$$E_{yy} = \frac{E_{i,j+1,k,n} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i,j-1,k,n}}{\Delta y^2}$$
$$E_{zz} = \frac{E_{i,j,k+1,n} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i,j,k-1,n}}{\Delta z^2}$$
$$E_{tt} = \frac{E_{i,j,k,n+1} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i,j,k,n-1}}{\Delta t^2}$$

für die zeitliche Iteration muss $E_{i,j,k,n+1}$ berechnet werden

$$c^{2}(E_{xx} + E_{yy} + E_{zz}) = \frac{E_{i,j,k,n+1} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i,j,k,n-1}}{\Delta t^{2}}$$

 somit

$$E_{i,j,k,n+1} = c^2 \Delta t^2 (E_{xx} + E_{yy} + E_{zz}) + 2E_{i,j,k,n} - E_{i,j,k,n-1}$$
(9)

$$E_{i,j,k,n+1} = c^2 \Delta t^2 (E_{xx} + E_{yy}) + 2E_{i,j,k,n} - E_{i,j,k,n-1}$$
(10)

$$E_{i,j,k,n+1} = c^2 \Delta t^2 E_{xx} + 2E_{i,j,k,n} - E_{i,j,k,n-1}$$
(11)

wobei (9) den drei-, (10) den zwei- und (11) den eindimensionalen Fall beschreibt.

b) verlustbehaftet (5)

$$c^2(E_{xx} + E_{yy} + E_{zz}) = \frac{\sigma}{\epsilon}E_t + E_{tt}$$

explizite Differenzengleichungen

$$E_{xx} = \frac{E_{i+1,j,k,n} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i-1,j,k,n}}{\Delta x^2}$$

$$E_{yy} = \frac{E_{i,j+1,k,n} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i,j-1,k,n}}{\Delta y^2}$$

$$E_{zz} = \frac{E_{i,j,k+1,n} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i,j,k-1,n}}{\Delta z^2}$$

$$E_{tt} = \frac{E_{i,j,k,n+1} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i,j,k,n-1}}{\Delta t^2}$$

$$E_t = \frac{E_{i,j,k,n+1} - E_{i,j,k,n}}{\Delta t}$$

für die zeitliche Iteration muss $E_{i,j,k,n+1}$ berechnet werden

$$a = \frac{\sigma}{\epsilon}$$

$$\begin{aligned} c^{2}(E_{xx} + E_{yy} + E_{zz}) &= \frac{E_{i,j,k,n+1} - 2E_{i,j,k,n} + E_{i,j,k,n-1}}{\Delta t^{2}} + a\frac{E_{i,j,k,n+1} - E_{i,j,k,n}}{\Delta t} \\ c^{2}(E_{xx} + E_{yy} + E_{zz}) &= (\frac{1}{\Delta t^{2}} + \frac{a}{\Delta t})E_{i,j,k,n+1} - (\frac{2}{\Delta t^{2}} + \frac{a}{\Delta t})E_{i,j,k,n} + \frac{1}{\Delta t^{2}}E_{i,j,k,n-1} \\ \text{mit} \end{aligned}$$

$$b_1 = \frac{1}{\frac{1}{\Delta t^2} + \frac{a}{\Delta t}}$$
$$b_2 = \frac{2}{\Delta t^2} + \frac{a}{\Delta t}$$
$$b_3 = \frac{1}{\Delta t^2}$$

$$E_{i,j,k,n+1} = b_1[c^2(E_{xx} + E_{yy} + E_{zz}) + b_2E_{i,j,k,n} - b_3E_{i,j,k,n-1}]$$
(12)

$$E_{i,j,k,n+1} = b_1[c^2(E_{xx} + E_{yy}) + b_2E_{i,j,k,n} - b_3E_{i,j,k,n-1}]$$
(13)

$$E_{i,j,k,n+1} = b_1[c^2E_{xx} + b_2E_{i,j,k,n} - b_3E_{i,j,k,n-1}]$$
(14)

wobei (12) den drei-, (13) den zwei- und (14) den eindimensionalen Fall beschreibt.

6. Stabilitätskriterien

Für

$$\Delta = \Delta_x = \Delta_y = \Delta_z$$

 gilt

$$\Delta t = S \frac{\Delta}{c}$$

mit Stabilitätsfaktor S.

$$S = \frac{1}{\sqrt{d}}$$

d: Dimension 1,2 oder 3.

7. Randbedingungen

Mit der Bedingung $E_{rand} = 0$ wird die einfallende Welle total reflektiert. Im eindimensionalen Fall kann mit folgenden Bedingungen die Welle absorbiert werden.

$$E_{0,n} = E_{1,n-1}$$

 $E_{N_x-1,n} = E_{N_x-2,n-1}$

wobei N_x die Länge des Gitters ist.

Für zwei und drei Dimensionen werden ABC (Absorbing Boundary Conditions) verwendet wie in [3] beschrieben. Die Reflexionen verschwinden nicht ganz und betragen ein bis fünf Prozent. Ausgehend von den Engquist-Majda Einweg Wellengleichungen (Taylor Approximation zweiter Ordnung) :

x = 0	$\frac{\partial^2 E}{\partial x \partial t} - \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} + \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial y^2} = 0$
$x = N_x$	$\frac{\partial^2 E}{\partial x \partial t} + \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} - \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial y^2} = 0$
y = 0	$\frac{\partial^2 E}{\partial y \partial t} - \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} + \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial x^2} = 0$
$y = w_y$	$\frac{\partial^2 E}{\partial y \partial t} + \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} - \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial x^2} = 0$

werden finite Differenzen gebildet, welche Mur ABC genannt werden.

Für x=0 und $\Delta = \Delta_x = \Delta_y$:

$$\begin{split} E_{0,j,n+1} &= -E_{1,j,n-1} + \frac{c\Delta t - \Delta}{c\Delta t + \Delta} (E_{1,j,n+1} + E_{0,j,n-1}) + \frac{2\Delta}{c\Delta t + \Delta} (E_{0,j,n} + E_{1,j,n}) \\ &+ \frac{(c\Delta t)^2}{2\Delta (c\Delta t + \Delta)} (E_{0,j+1,n} - 2E_{0,j,n} + E_{0,j-1,n} + E_{1,j+1,n} - 2E_{1,j,n} + E_{1,j-1,n}) \end{split}$$

Für $x = N_x, y = 0$ und $y = N_y$ werden die Indexe gemäss den Einweggleichungen ausgetauscht.

Die Reflexionen an den Ecken werden mit

$$E_{0,0,n} = E_{1,1,n-2}$$

$$E_{0,N_{y-1},n} = E_{1,N_{y-2},n-2}$$

$$E_{N_{x-1},0,n} = E_{N_{x-2},1,n-2}$$

$$E_{N_{x-1},N_{y-1},n} = E_{N_{x-2},N_{y-2},n-2}$$

unterdrückt.

Für drei Dimensionen lauten die Einweggleichungen:

$$\begin{aligned} x &= 0 \\ & \frac{\partial^2 E}{\partial x \partial t} - \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} + \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial y^2} + \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial z^2} = 0 \\ x &= N_x \\ & \frac{\partial^2 E}{\partial x \partial t} + \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} - \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial y^2} - \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial z^2} = 0 \\ y &= 0 \\ & \frac{\partial^2 E}{\partial y \partial t} - \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} + \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial x^2} + \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial z^2} = 0 \\ y &= N_y \\ & \frac{\partial^2 E}{\partial y \partial t} + \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} - \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial x^2} - \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial z^2} = 0 \\ z &= 0 \\ & \frac{\partial^2 E}{\partial z \partial t} - \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} + \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial x^2} + \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial y^2} = 0 \\ z &= N_z \\ & \frac{\partial^2 E}{\partial z \partial t} + \frac{1}{c} \frac{\partial^2 E}{\partial t^2} - \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial x^2} - \frac{c}{2} \frac{\partial^2 E}{\partial y^2} = 0 \end{aligned}$$

Für x = 0 und $\Delta = \Delta_x = \Delta_y = \Delta_z$

$$E_{0,j,k,n+1} = -E_{1,j,k,n-1} + \frac{c\Delta t - \Delta}{c\Delta t + \Delta} (E_{1,j,k,n+1} + E_{0,j,k,n-1}) + \frac{2\Delta}{c\Delta t + \Delta} (E_{0,j,k,n} + E_{1,j,k,n}) + \frac{(c\Delta t)^2}{2\Delta(c\Delta t + \Delta)} (E_{0,j+1,k,n} - 4E_{0,j,k,n} + E_{0,j-1,k,n} + E_{1,j+1,k,n} - 4E_{1,j,k,n} + E_{1,j-1,k,n} + E_{0,j,k+1,n} + E_{0,j,k-1,n} + E_{1,j,k+1,n} + E_{1,j,k-1,n})$$

Für $x = N_x, y = 0, y = N_y, z = 0$ und $z = N_z$ werden die Indexe gemäss den Einweggleichungen ausgetauscht.

Die Reflexionen an den Kanten und Ecken werden mit

$$E_{0,0,k,n} = E_{1,1,k,n-2}$$

$$E_{0,N_{y-1},k,n} = E_{1,N_{y-2},k,n-2}$$

$$E_{N_{x-1},0,k,n} = E_{N_{x-2},1,k,n-2}$$

$$E_{N_{x-1},N_{y-1},k,n} = E_{N_{x-2},N_{y-2},k,n-2}$$

$$E_{i,0,0,n} = E_{i,1,1,n-2}$$

$$E_{i,0,N_{z-1},n} = E_{i,1,N_{z-2},n-2}$$

$$E_{i,N_{y-1},0,n} = E_{i,N_{y-2},1,n-2}$$

$$E_{i,N_{y-1},N_{z-1},n} = E_{i,N_{y-2},N_{z-2},n-2}$$

$$E_{0,j,0,n} = E_{1,j,1,n-2}$$

$$E_{0,j,N_{z-1},n} = E_{1,j,N_{z-2},n-2}$$

$$E_{N_{x-1},j,0,n} = E_{N_{x-2},j,1,n-2}$$

$$E_{N_{x-1},j,N_{z-1},n} = E_{N_{x-2},j,N_{z-2},n-2}$$

unterdrückt.

8.Quellen

[1]Taschenbuch der Hochfrequenztechnik, Meinke Gundlach, fünfte Auflage Springer Verlag (für Abschnitt 1 bis 4)

[2] Stichwort Finite Differenzen Methode (diverse Literatur) (für Abschnitt 5)[3] computational electrodynamics, the finite-difference-time-domain method,

third edition, Taflove Hagness, Artech House (für Abschnitt 6 und 7)