

Potential für 1 Punktladung bei \vec{r}_0

$$\varphi(\vec{r}) = \frac{Q}{\epsilon_0} \frac{1}{4\pi} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}_0|}$$

Potential für einen zylindrischen Leiter bei \vec{r}_0

$$\varphi(r) = -\frac{Q}{2\pi\epsilon l} \ln \frac{r}{r_0} + C$$

(r = Abstand von der Zylinderachse)

elektrisches Feld im stationären Fall vs. dynamischer
Fall

$\text{rot } \vec{E} = 0 \rightarrow \vec{E}$ ist wirbelfrei

$\text{div } \vec{B} = 0 \rightarrow \vec{B}$ quellenfrei

Dynamischer Fall: $\text{rot } \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$

Maxwellgleichungen (4)

"Gaußsches Gesetz"	$\operatorname{div} \vec{D} = \rho$
"Faradaysches Induktionsgesetz"	$\operatorname{rot} \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$
"Quellfreiheit des magn. Feldes"	$\operatorname{div} \vec{B} = 0$
"Ampersches Gesetz"	$\operatorname{rot} \vec{H} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$

Materialgleichungen (3)

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E}$$

$$\vec{B} = \mu \vec{H}$$

$$\vec{j} = \sigma \vec{E}$$

elektromagnetisches Vektorpotential
&
elektromagnetisches Skalares Potential

überall definiertes Vektorfeld \vec{A} mit $\boxed{\vec{B} = \text{rot } \vec{A}}$
&
Skalarfeld $\Phi(\vec{r}, t)$ mit $\vec{E} = -\nabla\Phi - \frac{\partial A}{\partial t}$

Energie im Elektrischen Feld
(bei diskreter und kontinuierlicher Ladungsverteilung)

diskreter Fall:

$$W_{\text{el}} = \sum_{\substack{i < k \\ i, k=1}}^N \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{q_k q_i}{|\vec{r}_k - \vec{r}_i|} = \frac{1}{2} \frac{1}{4\pi\epsilon} \sum_{\substack{i \neq k \\ i, k=1}}^N \frac{q_k q_i}{|\vec{r}_k - \vec{r}_i|}$$

kontinuierlicher Fall:

$$W_{\text{el}} = \frac{1}{2} \frac{1}{4\pi\epsilon} \int_V \int_V \frac{\rho(\vec{r})\rho(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d^3r d^3r'$$

Energiedichten im magnetischen und Elektrischen Feld

im elektrischen Feld:

$$\delta W_{\text{el}} = \vec{E} \cdot \delta \vec{D} \begin{cases} \xrightarrow{\epsilon \text{ const.}} & w_{\text{el}} = \frac{1}{2} \vec{E} \vec{D} \\ \text{sonst} & w_{\text{el}} = \int_0^{\vec{D}} \vec{E}(\vec{D}') \, \text{d}\vec{D}' \end{cases}$$

im magnetischen Feld:

$$\delta W_{\text{mag}} = \vec{H} \cdot \delta \vec{B} \begin{cases} \xrightarrow{\mu \text{ const.}} & w_{\text{mag}} = \frac{1}{2\mu} \vec{B}^2 \\ \text{sonst} & w_{\text{mag}} = \int_0^{\vec{B}} \vec{H}(\vec{B}') \, \text{d}\vec{B}' \end{cases}$$

$$\frac{\partial w_{\text{el mag}}}{\partial t} = \frac{\partial w_{\text{el}}}{\partial t} + \frac{\partial w_{\text{mag}}}{\partial t}$$

allgemeine Bilanzgleichung
(differentielle & integrale Form)

differentielle Form:

$$\frac{\partial x}{\partial t} + \operatorname{div} \vec{j}_x = \Pi_x$$

integrale Form

$$\frac{dX(V)}{dt} = - \int_{\partial V} \vec{J}_X \, d\vec{a} + \int_V \Pi_X \, d^3r$$

Poynting Vektor

$$\vec{S} = \vec{E} \times \vec{H}$$

→ elektromagnetische Energiestromdichte

Eichfreiheiten von \vec{A} (2)

$$\vec{A}' = \vec{A} - \nabla\chi$$

$$\Phi' = \Phi + \frac{\partial\chi}{\partial t}$$

Lorenz Eichung

$$\operatorname{div} \vec{A} + \epsilon\mu \frac{\partial \Phi}{\partial t} = 0$$

Coulomb Eichung

$$\operatorname{div} \vec{A} = 0$$

Gleichungen zum Verhalten an den Materialgrenzen (4)

$$\vec{D}_2 \vec{n} - \vec{D}_1 \vec{n} = \sigma_{\text{int}}$$

$$\vec{B}_2 \vec{n} - \vec{B}_1 \vec{n} = 0$$

$$\vec{E}_1 \times \vec{n} - \vec{E}_2 \times \vec{n} = 0$$

$$\vec{H}_2 \times \vec{n} - \vec{H}_1 \times \vec{n} = \vec{j}$$

Differentielle Änderung von
 W_{el} & W_{mag}

$$\delta W_{el} = \int_V \Phi(\vec{r}) \cdot \delta \rho(\vec{r}) \, d^3r \int_{\mathbb{R}^3} \vec{E} \cdot \delta \vec{D} \, d^3r$$

$$\delta W_{mag} = \int_{\mathbb{R}^3} \delta w_{mag} \, d^3r = \int_{\mathbb{R}^3} \vec{H}(\vec{r}) \cdot \delta \vec{B}(\vec{r}) \, d^3r$$

Elektromagnetische Leistung

einer diskreten Ladungsverteilung auf Kurve \vec{r} mit v_k :

$$P_{elmag} = - \sum_{k=1}^N q_k v_k \cdot \vec{E}_k(\vec{r}_k) = -P_{mech}$$

einer kontinuierlichen Ladungsverteilung mit $\vec{j} = \rho \vec{v}$

$$P_{elmag} = - \int_V \vec{j}(\vec{r}) \cdot \vec{E}(\vec{r}) d^3r$$

Energiebilanz für das elektromagnetische Feld

$$\underbrace{\vec{E} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}}_{\frac{\partial w_{el}}{\partial t}} + \underbrace{\vec{H} \cdot \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}}_{\frac{\partial w_{mag}}{\partial t}} + \operatorname{div} \vec{J}_{elmag} = \underbrace{-\vec{j} \cdot \vec{E}}_{\Pi_{elmag}}$$

Statt \vec{J}_{elmag} auch mit \vec{S} und $\frac{\partial w_{elmag}}{\partial t} = \frac{\partial w_{el}}{\partial t} + \frac{\partial w_{mag}}{\partial t}$:

$$\frac{\partial w_{elmag}}{\partial t} + \operatorname{div} \vec{S} = \Pi_{elmag}$$

Elektromagnetische Leistungsflussdichte

$$\vec{J}_{elmag} = \vec{E} \times \vec{H} + \vec{S}_0 \quad \text{mit} \quad \text{div} \vec{S}_0 = 0$$

Satz von Poincaré

$\vec{U}(\vec{r})$ ist stetig differenzierbar in Ω mit $\operatorname{div} \vec{U} = 0$ in Ω

\Rightarrow es existiert ein Vektorpotential $\vec{V}(\vec{r})$ auf Ω mit $\boxed{\vec{U} = \operatorname{rot} \vec{V}}$ in Ω

Allgemeine Form des Vektorpotentials:

$$\vec{V}' = \vec{V} - \operatorname{grad} \chi(\vec{r})$$

MWG in Potentialdarstellung
(4-komponentiges DGL-System)

$$\operatorname{div}(\epsilon \nabla \Phi) + \frac{\partial}{\partial t} \operatorname{div}(\epsilon \vec{A}) = -\rho$$

$$\operatorname{rot} \left(\frac{1}{\mu} \operatorname{rot} \vec{A} \right) + \epsilon \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} + \epsilon \nabla \left(\frac{\partial \Phi}{\partial t} \right) = \vec{j}$$

Poissongleichung

$$\operatorname{div}(\epsilon \nabla \Phi) = -\rho(\vec{r}, t)$$

Volumendichte in benachbarten Gebieten

differentielle Form: Vektorfeld $\vec{U}(\vec{r})$ erfüllt

$$\operatorname{div} \vec{U} = \gamma$$

integrale Form:

$$\int_{\partial V} \vec{U} \cdot d\vec{a} = \int_V \gamma d^3r + \int_{V \cap \Sigma} \nu da$$

in benachbarten Gebieten Ω_1 und Ω_2 mit stetiger und beschränkter
Volumendichte $\gamma(\vec{r})$

Flussdichte in benachbarten Gebieten

differentielle Form

$$\operatorname{rot} \vec{U} = \vec{J} + \vec{V}$$

integrale Form

$$\int_{\partial A} \vec{U} d\vec{r} = \int_A \vec{J} d\vec{a} + \int_A \vec{V} d\vec{a} + \int_{A \cap \Sigma} \vec{\nu} \cdot \vec{n} ds$$

mit \vec{J} = Flussdichte von \vec{U} , dem beschränkten Vektorfeld $\vec{V}(\vec{r})$ und der Grenzfächenflussdichte auf Σ $\vec{\nu}(\vec{r})$

Grenzflächenbedingung für elektrisches Potential an Materialgrenzen

$\Phi(\vec{r}) = \text{const.}$ auf Leitern

Φ ist längs Materialgrenzen stetig

Für Normalenableitung des Potentials gilt:

$$\epsilon_1 \frac{\partial \Phi}{\partial n} \Big|_1 - \epsilon_2 \frac{\partial \Phi}{\partial n} \Big|_2 = \sigma_{int} \quad \text{auf } \Sigma$$

Sonderfälle:

$$1 = \text{Leiter}, 2 = \text{Isolator} \Rightarrow -\nabla \Phi|_2 = \vec{E}_2$$

Brechungsgesetz für elektrische Feldlinien

$$\frac{\tan \alpha_1}{\tan \alpha_2} = \frac{\epsilon_1}{\epsilon_2}$$

Randbedingungen
(Dirichlet und Neumann)

Dirichlet-Problem:

$$[\text{Dir-RWP}] \quad \operatorname{div}(\epsilon \nabla \Phi) = -\rho \text{ auf } \mathring{\Omega} \text{ und } \Phi|_{\partial\Omega} = \Phi_D$$

Bem.: Ω heißt dann *Normalgebiet*

Neumann-Problem:

$$[\text{Neu-RWP}] \quad \operatorname{div}(\epsilon \nabla \Phi) = -\rho \text{ auf } \mathring{\Omega} \text{ und } \left. \frac{\partial \Phi}{\partial n} \right|_{\partial\Omega} = F_N$$

[Neu-RWP] entspricht der Vorgabe einer Oberflächenladungsdichte $\sigma(\vec{r})$

Gemischtes Randwertproblem

$$[\text{M-RWP}] \quad \operatorname{div} (\epsilon \nabla \Phi) = -\rho \text{ in } \mathring{\Omega}$$

$$\text{mit } \Phi|_{\partial\Omega^{(D)}} = \Phi_D \text{ und } \epsilon \frac{\partial \Phi}{\partial n} \Big|_{\partial\Omega^{(N)}} = \sigma_N$$

$$\text{wobei } \partial\Omega = \partial\Omega^{(D)} \cup \partial\Omega^{(N)}, \quad \partial\Omega^{(D)} \cap \partial\Omega^{(N)} = \emptyset,$$

$$\partial\Omega^{(D)} \neq \emptyset$$

Ladungserhaltungsgleichung

$$\operatorname{div} \vec{j} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$$

Transportmodell für bewegliche Ladungsträger:
Partialstromdichte

$$\vec{j}_\alpha = \underbrace{|q_\alpha| n_\alpha \mu_\alpha \vec{E}}_{\sigma_\alpha} - \underbrace{q_\alpha D_\alpha \nabla n_\alpha}_{\text{Diffusionsstrom} \rightarrow \text{Ficksches Diffusionsgesetz}}$$

Driftstrom \rightarrow Ohmsches Gesetz

α : Trägersorte

q_α : spezif. Ladung

μ_α : Beweglichkeit

n_α : Teilchendichte

D_α : Diffusionskoeffizient

Gesamtstromdichte und Raumladungsdichte

Gesamtstromdichte:

$$\vec{j} = \sum_{\alpha=1}^K \vec{j}_{\alpha} = \sum_{\alpha=1}^K -\sigma_{\alpha} \nabla \Phi_{\alpha}$$

Raumladungsdichte:

$$\rho = \sum_{\alpha=1}^K q_{\alpha} n_{\alpha}$$

Teilchenbilanzgleichung

$$\frac{\partial n_\alpha}{\partial t} = -\frac{1}{q_\alpha} \operatorname{div} \vec{j}_\alpha + G_\alpha \quad (\alpha = 1, \dots, K)$$

G_α : Generations-Rekomb.rate der Spezies α

$\frac{1}{q_\alpha} \vec{j}_\alpha$: Teilchenstromdichte der Spezies α

dielektrische Relaxationszeit

$$\tau_R := \frac{\epsilon}{\sigma}$$

Quasistationäre Näherung (in Metallen)

In Metallen: $t(\text{technisch relevante Vorgänge}) \ll \tau_R$

$$\Rightarrow \frac{\partial \rho}{\partial t} \approx 0$$

Mehrpolige elektrische Bauelemente

- Ladungsaustausch (Stromfluss) durch Kontakte/Klemmen $A_1 \dots A_N$ ($N \geq 2$)
- Klemmenpotentiale $\Phi_k = \Phi|_{A_k}$ ($k = 1 \dots N$)
- Bauelement elektr. neutral ($Q = 0$)
$$\Rightarrow \frac{dQ}{dt} = - \sum_{k=1}^N \int_{A_k} \vec{j} \cdot d\vec{a} = - \sum_{k=1}^N I_k = 0$$
 I_k : Klemmenstrom
- Kompaktmodell $F(\underline{U}, \underline{I}, \underline{\dot{U}}, \underline{\dot{I}}) = 0$

$\underline{U} = (\Phi_1 - \Phi_0, \dots, \Phi_N - \Phi_0)$ Klemmenspannungen

Φ_0 = Bezugspotential ("Nullpunkt")

$\underline{I} = (I_1, \dots, I_N)$ Klemmenströme

Erforderliche Eigenschaften (physikalischer) Knoten

- Knoten sind Äquipotentialflächen \Rightarrow Zuordnung eines Potentialwertes Φ_K , \mathcal{K} = Menge aller Knoten im Netzwerk
- echter Knoten: Zahl der Kontakte $M \geq 3$
- Knoten sind ladungsneutral: $Q_K = 0$, Ausnahme: speichernde Knoten (Elektroden): $\sum_{K \in \mathcal{K}} Q_K = 0$

Erforderliche Eigenschaften von Zweigen

- gerichteter Zweigstrom $I(K_1, K_2)$ wird flusserhaltend zwischen K_1 und K_2 transportiert
- Jedem Zweig wird Zweigspannung

$$U(K_1, K_2) = \int_{K_1}^{K_2} \vec{E} \cdot d\vec{r} \text{ zugeordnet}$$

$$\text{mit } \vec{E} = -\nabla\Phi - \frac{\partial}{\partial t}\vec{A}$$

$$\Rightarrow U(K_1, K_2) = - \int_{K_1}^{K_2} \nabla\Phi \cdot d\vec{r} - \int_{K_1}^{K_2} \frac{\partial\vec{A}}{\partial t} \cdot d\vec{r} = \Phi_{K_1} - \Phi_{K_2} + U_{ind}(K_1, K_2)$$

Kirchhoffsche Knotenregel

- allgemein: $I(K, K') = \int_{A(K, K')} \vec{j} \cdot \vec{n} d\vec{a}$
- speichernde Knoten: $\sum_{K' \in \mathcal{N}(K)} I(K, K') = -\frac{dQ_K}{dt}$
- nichtspeichernde \sim : $\sum_{K' \in \mathcal{N}(K)} I(K, K') = 0$

Kirchhoffsche Maschenregel

$$\begin{aligned}\int_{\mathcal{M}} \vec{E} \cdot d\vec{r} &= \sum_{j=0}^N \int_{K_j}^{K_{j+1}} \vec{E} \cdot d\vec{r} = \sum_{j=0}^N U(K_j, K_{j+1}) \\ &= - \int_{\mathcal{M}} \nabla \Phi \cdot d\vec{r} + \int_{\mathcal{M}} \vec{E}_{ind} \cdot d\vec{r} = 0 + U_{ind}(\mathcal{M}) \\ \Rightarrow \sum_{j=0}^N U(K_j, K_{j+1}) &= U_{ind}(\mathcal{M})\end{aligned}$$

Elektrodenladungen & Maxwellsche Kapazitätskoeffizienten

Elektrodenladungen

$$Q_k = \sum_{l=0}^N C_{kl} V_l$$

mit Maxwellschen Kapazitätskoeffizienten

$$\begin{aligned} C_{kl} &:= - \int_{\partial\Omega_k} \epsilon \vec{n} \cdot \nabla \Phi_l \, da \quad (k, l = 0, \dots, N) \\ &= \int_{\Omega} \nabla \Phi_k \epsilon \nabla \Phi_l \, d^3r \end{aligned}$$

Maxwellsche Kapazitätsmatrix

$$[C] = (C_{kl}) = \begin{bmatrix} C_{00} & \cdots & C_{0N} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ C_{N0} & \cdots & C_{NN} \end{bmatrix}$$

Symmetrie:

$$C_{kl} = C_{lk} \Leftrightarrow [C] = [C]^T$$

Positiv semi-definit (elektr. Energie stets ≥ 0):

$$(v)^T [C] (v) \geq 0 \quad \forall (v) \in \mathbb{R}^{N+1}$$

Alle Zeilen/Spaltensummen sind Null

Darstellung der gespeicherten elektrischen Energie mit
 $[C]$

$$W_{el} = \frac{1}{2} \sum_{k,l=0}^N V_l C_{lk} V_k = \frac{1}{2} (V)^T [C] (V)$$

mit dem Vektor der Klemmenpotentiale: $\underline{V} := \begin{pmatrix} V_0 \\ V_1 \\ \vdots \\ V_N \end{pmatrix}$

und dem Vektor der Elektrodenladungen: $\underline{Q} := \begin{pmatrix} Q_0 \\ Q_1 \\ \vdots \\ Q_N \end{pmatrix}$ gilt: $\underline{Q} = \underline{\underline{C}} \underline{V}$

Reduzierte Kapazitätsmatrix

Streichung der nullten Zeile und Spalte:

$$[\tilde{C}] = \begin{bmatrix} C_{11} & \cdots & C_{1N} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ C_{N1} & \cdots & C_{NN} \end{bmatrix} \quad (1)$$

mit

$$\begin{aligned} (\tilde{Q}) &= [Q_1 \quad \cdots \quad Q_N]^T \\ (U)_0 &= [U_{1,0} \quad \cdots \quad U_{N,0}]^T = [V_1 - V_0 \quad \cdots \quad V_N - V_0]^T \end{aligned} \quad (2)$$

$$\Rightarrow (\tilde{Q}) = [\tilde{C}] (U)_0 \quad (3)$$

Spulenanordnungen

Spannung an Leitorschleife:

$$u_k(t) = -u_{ind,k}(t) + r_k i_k(t) \quad (4)$$

Spule als Generator (\triangleq Spannungsquelle mit $u_{ind}(t)$):

$$u_{ind}(t) = -\frac{d}{dt}\Phi(S) = -w\frac{d}{dt}\Phi(S_0) = -w|S_0|\frac{dB}{dt} \quad (5)$$

Spule als Verbraucher:

$$u(t) = -u_{ind}(t) \xrightarrow{B(t)=ci(t)} u(t) = \underbrace{w|S_0|c}_{:=L} \frac{di}{dt} \quad (6)$$

w : Windungsanzahl

Induktionskoeffizienten und Transformatorgleichung

$$u_{ind,k}(t) = - \sum_{l=1}^N \underbrace{\frac{\mu}{4\pi} \int_{C_k} \int_{C_l} \frac{d\vec{s} \cdot d\vec{r}}{|\vec{r} - \vec{s}|}}_{\text{Induktionskoeffizienten } L_{kl}} \frac{di_l(t)}{dt} \quad (7)$$

L_{kk} Selbstinduktions-, L_{kl} ($k \neq l$) Gegeninduktionskoeffizienten
Transformatorgleichung:

$$u_k(t) = r_k i_k(t) + \sum_{l=1}^N L_{kl} \frac{di_l}{dt} \quad (8)$$

$L_{kk} = L_k$ Selbstinduktions-, $L_{kl} = M$ ($k \neq l$) Gegeninduktionskoeffizienten

Kopplungsfaktor:

$$k = \frac{M}{\sqrt{L_1 L_2}} \quad (9)$$

Induktivitätsmatrix

$$[L] = (L_{kl}) = \begin{bmatrix} L_{11} & \cdots & L_{1N} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ L_{N1} & \cdots & L_{NN} \end{bmatrix}$$

Symmetrie:

$$L_{kl} = L_{lk} \Leftrightarrow [L] = [L]^T, \quad (k, l = 1, \dots, N)$$

Positiv definit (magn. Energie stets positiv!):

$$(v)^T [L] (v) > 0 \quad \forall (v) \in \mathbb{R}^N$$

Darstellung der gespeicherten magnetischen Energie
mit $[L]$

$$\begin{aligned}W_{mag} &= \frac{1}{2} \sum_{k,l=1}^N i_k L_{kl} i_l = \frac{1}{2} (I)^T [L] (I) \\&= \frac{1}{2} \int_{\mathbb{R}^3} \vec{j} \cdot \vec{A} d^3r \\&= \frac{1}{2} \sum_{k=1}^N \Phi(S_k) \cdot i_k\end{aligned}$$

$$\text{mit } (I) := \begin{bmatrix} i_1 & \cdots & i_N \end{bmatrix}^T$$

Wechselspannungsgenerator

$$u(t) = \hat{U} \sin(\omega t + \varphi_0)$$

- $u(t)$: Momentanwert
- \hat{U} : Scheitelwert
- $\varphi(t) = \omega t + \varphi_0$: Momentane Phase
- $\varphi_0 = \omega t_0$: Anfangsphase (Phase bei $t = 0$)
- $T = \frac{1}{f} = \frac{2\pi}{\omega}$: Periodendauer

Zeigerdarstellung

Rotierender Zeiger

$$\begin{pmatrix} U \end{pmatrix} (t) = \begin{pmatrix} \hat{U} \cos \varphi(t) \\ \hat{U} \sin \varphi(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} U_1(t) \\ U_2(t) \end{pmatrix} \quad (10)$$

$$\begin{pmatrix} U \end{pmatrix} = U_1(t) + jU_2(t) = \hat{U}(\cos \varphi + j \sin \varphi) \quad (11)$$

$$\text{mit } \hat{U} = |\begin{pmatrix} U \end{pmatrix}| = \sqrt{U_1^2 + U_2^2}$$

$$\varphi = \arctan(U_2/U_1) = \arg \begin{pmatrix} U \end{pmatrix}, \varphi \in [0, 2\pi)$$

$$\text{Fester Zeiger: } \begin{pmatrix} \hat{U} \end{pmatrix} = \hat{U} e^{j\varphi_u} \quad \begin{pmatrix} \hat{I} \end{pmatrix} = \hat{I} e^{j\varphi_i} \quad (12)$$

$$\begin{pmatrix} U \end{pmatrix} (t) = e^{j\omega t} \hat{U} e^{j\varphi_u} \quad \begin{pmatrix} I \end{pmatrix} (t) = e^{j\omega t} \hat{I} e^{j\varphi_i} \quad (13)$$

Zeigeroperationen

$$\left. \begin{array}{l} \text{Drehung} \\ \text{Streckung} \\ \text{Drehstreckung} \end{array} \right\} \text{Multiplikation mit } \begin{cases} e^{j\psi} \\ r \in \mathbb{R}^+ \\ r e^{j\psi} =: (z) \in \mathbb{C} \end{cases}$$

Impedanz/Admittanz

Komplexes ohmsches Gesetz: $(\hat{v}) = (Z) \cdot (I)$

$(Z) = |(Z)| e^{j\Delta\varphi} \in \mathbb{C}$: *Impedanz*, $\arg((Z)) = \Delta\varphi = \varphi_u - \varphi_i$
 $|(Z)|$: *Scheinwiderstand*, $\operatorname{Im}(Z)$: *Blindwiderstand*

$$(\hat{i}) = \frac{1}{(Z)} \cdot (\hat{v}) := (Y) \cdot (\hat{v})$$

$(Y) = \frac{1}{|(Z)|} e^{-j\Delta\varphi} \in \mathbb{C}$: *Impedanz*, $\arg((Y)) = -\arg((Z))$
 $|(Y)|$: *Scheinleitwert*, $\operatorname{Im}(Y)$: *Blindleitwert*

Lineare Wechselstrombauelemente

Bauelement	(Z)	$\Delta\varphi = \varphi_u - \varphi_i$
Ohmscher Widerstand	R	0
Induktivität	$j\omega L$	$\frac{\pi}{2}$
Kapazität	$-\frac{j}{\omega C}$	$-\frac{\pi}{2}$

Kirchhoffsche Regeln für Wechselstromschaltungen

Knotenregel (KCL)

$$\sum_{k \in K} \hat{I}_k e^{j\varphi_{i,k}} = \sum_{k \in K} (\hat{I})_k = 0 \quad (14)$$

Maschenregel (KVL)

$$\sum_{l \in M} \hat{U}_l e^{j\varphi_{u,l}} = \sum_{l \in M} (\hat{U})_l = (\hat{U})_e = \hat{U}_e e^{j\varphi_e} \quad (15)$$

Momentane Leistung

$$\begin{aligned} p(t) &= u(t)i(t) = \hat{U}\hat{I} \sin(\omega t + \varphi_u) \sin(\omega t + \varphi_i) \\ &= \underbrace{\frac{1}{2}\hat{U}\hat{I} \cos(\varphi_u - \varphi_i)}_{\text{zeitl. Mittelwert } P_m} - \underbrace{\frac{1}{2}\hat{U}\hat{I} \cos(2\omega t + \varphi_u + \varphi_i)}_{\text{zeitl. Mittelwert } 0} \end{aligned} \quad (16)$$

Effektivwerte für Spannung und Strom

$$U_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T u(t)^2 dt} \quad \text{analog für } I \quad (17)$$

Spezialfall sinusförmiger Verlauf:

$$U_{\text{eff}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \hat{U} \quad \text{analog für } I \quad (18)$$

Effektivwertzeiger:

$$(U) = \frac{1}{\sqrt{2}} (\hat{U}) \quad \text{analog für } I \quad (19)$$

Komplexe Leistung

$$\begin{aligned}
 (P) &= \frac{1}{2} (\hat{U}) \cdot (\hat{I})^* = (U) \cdot (I)^* \\
 &= \frac{1}{2} \hat{U} \hat{I} e^{j(\varphi_u - \varphi_i)} = U_{\text{eff}} I_{\text{eff}} e^{j\Delta\varphi} \\
 &= \underbrace{U_{\text{eff}} I_{\text{eff}} (\cos \Delta\varphi)}_{P_W = \text{Re}(P): \text{ Wirkleistung}} + j \sin \Delta\varphi
 \end{aligned} \tag{20}$$

Wirk-, Blind- und Scheinleistung

$$P_W = \frac{1}{T} \int_0^T p(t) dt = \underbrace{\operatorname{Re}((Z))}_{R_W} I_{\text{eff}}^2 \quad (21)$$

$$P_B = \underbrace{\operatorname{Im}((Z))}_{R_B} I_{\text{eff}}^2 \quad (22)$$

$$P_S = |(P)| = \sqrt{P_W^2 + P_B^2} \quad (23)$$

Ausbreitungs-/Phasengeschwindigkeit

$$c = \frac{1}{\sqrt{\epsilon\mu}}$$

$$\text{mit } c_0 \approx 3 \cdot 10^8 \frac{m}{s}$$

D'Alembertsche Lösung

$$u(x, t) = f_1(x - ct) + f_2(x + ct)$$

Elektromagnetische Energiedichte für ebene EM-Wellen

$$w_{el} = w_{mag}$$

$$\begin{aligned}w_{elmag}(\vec{r}, t) &= w_{el} + w_{mag} \\&= \epsilon \vec{E}_0 (\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)^2 \\&= \mu \vec{H}_0 (\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)^2\end{aligned}\tag{24}$$

Leistungsflussdichte für ebene EM-Wellen

$$\begin{aligned}\vec{S}(\vec{r}, t) &= \frac{1}{Z} |\vec{E}_0(\vec{k}\vec{r} - \omega t)|^2 \vec{n} \\ &= \frac{1}{Z} \vec{E}_0^2 \cdot \vec{n}\end{aligned}\tag{25}$$

$$\begin{aligned}\vec{S} &= \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} |\vec{E}_0|^2 \vec{n} \\ &= w_{elmag} \cdot \underbrace{\vec{c} \cdot \vec{n}}_{\vec{u}}\end{aligned}\tag{26}$$

Allgemeine Energiebilanz für ebene EM-Wellen

$$\frac{\partial w_{elmag}}{\partial t} + \operatorname{div} \vec{S} = 0 \quad (27)$$

Linear polarisierte harmonische EM-Wellen

$$\vec{E}_0 = \text{const.} \perp \vec{k} \Rightarrow \vec{k} \cdot \vec{E}_0 = 0$$

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = \vec{E}_0 \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t - \varphi) \quad (28)$$

$$\vec{H}(\vec{r}, t) = \vec{H}_0 \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t - \varphi) \quad (29)$$

$$\text{mit } \omega = c|\vec{k}| = ck, \quad k = |\vec{k}| = \frac{2\pi}{\lambda}$$

$$\text{Inverse Dispersionsrelation: } \vec{k}(\omega) = \frac{\omega}{c} \vec{n} = \omega \sqrt{\epsilon \mu} \vec{n}$$

Elliptisch polarisierte harmonische EM-Wellen

Elliptisch polarisierte Wellen als Superposition zweier linear polarisierter Wellen:

$$\begin{aligned}\vec{E}(\vec{r}, t) &= E_{01}\vec{e}_1 \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t - \varphi_1) \\ &\quad + E_{02}\vec{e}_2 \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t - \varphi_2)\end{aligned}\tag{30}$$

$$\vec{H}(\vec{r}, t) = \frac{1}{Z}\vec{n} \times \vec{E}(\vec{r}, t)\tag{31}$$

Spezialfälle:

- $\varphi_1 = \varphi_2 = \varphi$: **linear polarisierte Welle**
- $\varphi_1 = \varphi_2 \pm \frac{\pi}{2}$: **zirkular polarisierte Welle**

Komplexe Darstellung harmonischer EM-Wellen

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = \operatorname{Re} \{ \{ \} \hat{\vec{E}}_0 e^{j(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)} \} \quad (32)$$

$$\vec{H}(\vec{r}, t) = \operatorname{Re} \{ \{ \} \hat{\vec{H}}_0 e^{j(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)} \} \quad (33)$$

$$\text{mit } \hat{\vec{E}}_0 = E_{01} e^{-j\varphi_1} \vec{e}_1 + E_{02} e^{-j\varphi_2} \vec{e}_2 \quad (34)$$

Darstellung beliebiger elektromagnetischer Wellen
durch harmonische ebene Wellen

$$\begin{bmatrix} \vec{E}(\vec{r}, t) \\ \vec{H}(\vec{r}, t) \end{bmatrix} = \operatorname{Re} \left\{ \int_{\mathbb{R}^3} \begin{bmatrix} \hat{E}(\vec{k}) \\ \frac{1}{Z} \vec{n} \times \hat{E}(\vec{k}) \end{bmatrix} e^{j(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega(\vec{k})t)} d^3k \right\} \quad (35)$$

Fourierdarstellung für \vec{D} - und \vec{B} -Feld

$$\begin{bmatrix} \vec{D}(\vec{r}, t) \\ \vec{B}(\vec{r}, t) \end{bmatrix} = \operatorname{Re} \left\{ \int \right\}_{\mathbb{R}^3} \begin{bmatrix} \hat{\vec{D}}(\vec{k}) \\ \hat{\vec{B}}(\vec{k}) \end{bmatrix} e^{j(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega(\vec{k})t)} d^3k \quad (36)$$

$$\hat{\vec{D}}(\vec{k}) = \epsilon \hat{\vec{E}}(\vec{k}), \quad \hat{\vec{B}}(\vec{k}) = \mu \hat{\vec{H}}(\vec{k}) \quad (37)$$

Erweiterung der Materialgleichungen auf dispersive Medien

In vielen Materialien sind ϵ, μ, σ frequenzabhängig:

$$\hat{\vec{D}}(\vec{k}) = \epsilon(\omega(\vec{k}))\hat{\vec{E}}(\vec{k}) \quad (38)$$

$$\hat{\vec{B}}(\vec{k}) = \mu(\omega(\vec{k}))\hat{\vec{H}}(\vec{k}) \quad (39)$$

$$\hat{\vec{j}}(\vec{k}) = \sigma(\omega(\vec{k}))\hat{\vec{E}}(\vec{k}) \quad (40)$$

FT-Korrespondenzen für Nabla-Kalkül

$$\operatorname{rot} \vec{U}(\vec{r}) = \nabla \times \vec{U}(\vec{r}) \circ \bullet j \vec{k} \times \hat{U}(\vec{k}) \quad (41)$$

$$\operatorname{div} \vec{U}(\vec{r}) = \nabla \cdot \vec{U}(\vec{r}) \circ \bullet j \vec{k} \cdot \hat{U}(\vec{k}) \quad (42)$$

Maxwell-Gleichungen in Fourierdarstellung

$$\operatorname{rot} \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \qquad \circ\!\!\bullet\vec{k} \times \hat{\vec{E}}(\vec{k}) = \omega(\vec{k})\mu(\omega(\vec{k}))\hat{\vec{H}}(\vec{k}) \qquad (43)$$

$$\operatorname{div} \vec{D} = 0 \qquad \circ\!\!\bullet\vec{k} \cdot \hat{\vec{E}}(\vec{k}) = 0 \qquad (44)$$

$$\operatorname{rot} \vec{H} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \qquad \circ\!\!\bullet\vec{k} \times \hat{\vec{H}}(\vec{k}) = -\omega(\vec{k})\tilde{\epsilon}(\omega(\vec{k}))\hat{\vec{E}}(\vec{k}) \qquad (45)$$

$$\operatorname{div} \vec{B} = 0 \qquad \circ\!\!\bullet\vec{k} \cdot \hat{\vec{H}}(\vec{k}) = 0 \qquad (46)$$

Komplexe Dielektrizitätskonstante und komplexe Dispersionsrelation

$$\tilde{\epsilon}(\omega) = \epsilon(\omega) + j \frac{\sigma(\omega)}{\omega} \quad (47)$$

$$\omega(\vec{k})^2 = \frac{1}{\tilde{\epsilon}(\omega(\vec{k}))\mu(\omega(\vec{k}))} \vec{k}^2 \quad (48)$$

$$\tilde{k}\omega = \sqrt{\tilde{\epsilon}(\omega)\mu(\omega)}\omega \quad (49)$$

Lorenzgleichung: Wellengleichung für Φ

$$\Delta\Phi - \epsilon\mu\frac{\partial^2\Phi}{\partial t^2} = -\frac{\rho}{\epsilon}$$

Lorenzgleichung: Wellengleichung für \vec{A}

$$\Delta \vec{A} - \epsilon \mu \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu \vec{j} \quad (50)$$

Lorenzzeichnung: Wellengleichung

$$\underbrace{(\Delta - \epsilon\mu \frac{\partial^2}{\partial t^2})}_{\text{Wellenoperator}} \begin{bmatrix} \Phi \\ \vec{A} \end{bmatrix} = - \begin{bmatrix} \rho/\epsilon \\ \mu \vec{j} \end{bmatrix} \quad (51)$$

Gemischtes RWP für stationäre Ohmsche
Strömungsfelder

$$\operatorname{div}(\sigma(\vec{r})\nabla\Phi) = 0 \tag{52}$$

$$\text{mit } \Phi|_{\partial\Omega_j} = V_j \quad (j = 1, \dots, N)$$

$$\text{und } \frac{\partial\Phi}{\partial n} = 0 \quad \text{auf } \partial\Omega \setminus \left(\bigcup_{j=1}^N \partial\Omega_j \right) \tag{53}$$

*** ENDE KAPITEL 1 ***

*** BEGINN KAPITEL 2 ***

Konzentriertheithypothese

Wellenlänge $\lambda \gg$ Abmessung d. Systems d (54)

Näherung des Verschiebungsstroms

$$\frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = -\epsilon \left[\frac{\partial}{\partial t}(\nabla \Phi) + \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} \right] \approx -\epsilon \frac{\partial}{\partial t}(\nabla \Phi) \quad (55)$$

\Rightarrow Vernachlässigung des magn. induzierten Anteils

Quellgrößen bei Quasistationarität

$(\Phi, \vec{A}), (\vec{E}, \vec{B})$ nur vom momentanen zeitl. Wert d.
Quellgrößen $\rho(\vec{r}, t)$ und $\vec{j}(\vec{r}, t)$ abhängig
 \Leftrightarrow **alle Feldgrößen quasistationär**

Dielektrische Relaxation

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = -\frac{\sigma}{\epsilon} \rho \quad \text{mit } \frac{\sigma}{\epsilon} = \text{constans} \quad (56)$$

Störung durch lokale Ladungsfluktuation

$$\Delta\rho(t, \vec{r}) = \Delta\rho(t_0, \vec{r}) \exp\left(-\frac{t - t_0}{\tau_R}\right) \quad (57)$$

$$\text{mit} \quad \underbrace{\tau_R := \frac{\epsilon}{\sigma}}_{\text{dielektrische Relaxationszeit}} \quad (58)$$

Partialstromdichte mit Einsteinrelation und Quasiferminiveau

$$\vec{j}_\alpha = -(|q_\alpha| n_\alpha \mu_\alpha \nabla \Phi + q_\alpha D_\alpha \nabla n_\alpha) \quad (59)$$

$$\text{mit Einstein } D_\alpha = \frac{kT}{|q_\alpha|} \mu_\alpha \quad (60)$$

$$\text{und Quasiferminiveau } \Phi_\alpha = \Phi + \frac{kT}{q_\alpha} \ln \frac{n_\alpha}{n_0} \quad (61)$$

$$\Rightarrow \vec{j}_\alpha = -\sigma_\alpha \nabla \Phi_\alpha \quad (62)$$

1. Lösungsschritt: Aufspaltung von Φ in homogenen und inhomogenen Teil

$$\begin{aligned}\text{Ansatz: } \Phi &= \Phi^{(0)} + \varphi \\ \operatorname{div} (\epsilon \nabla \Phi) &= -\rho - \operatorname{div} (\epsilon \nabla \Phi^{(0)}) =: -f \text{ in } \Omega \\ \varphi|_{\partial\Omega^{(D)}} &= 0, \quad \left. \frac{\partial \varphi}{\partial n} \right|_{\partial\Omega^{(N)}} = 0\end{aligned}\tag{63}$$

2. Lösungsschritt (I): Eigenwertproblem für
 $-\operatorname{div}(\epsilon \nabla \cdot)$

$$\begin{aligned} -\operatorname{div}(\epsilon \nabla b_\nu) &= \lambda_\nu b_\nu \quad \text{in } \mathring{\Omega} \\ \text{mit } b_\nu|_{\partial\Omega(D)} &= 0 \text{ und } \left. \frac{\partial b_\nu}{\partial n} \right|_{\partial\Omega(N)} = 0 \end{aligned} \tag{64}$$

Wobei $b_\nu(\vec{r})$ Eigenfunktionen und λ_ν Eigenwerte $\in \mathbb{C}$ des Differentialoperators $-\operatorname{div}(\epsilon \nabla \cdot)$ sind.

2. Lösungsschritt (II): Lösung für φ

$$\varphi = \sum_{\nu=1}^{\infty} \alpha_{\nu} b_{\nu} \quad \text{mit} \quad \alpha_{\nu} = \langle b_{\nu} | \varphi \rangle = \int_{\Omega} b_{\nu}(\vec{r}')^* \varphi(\vec{r}') d^3 r' \quad (65)$$

$$\Rightarrow \forall \varphi \in L_2(\Omega) : \quad \varphi(\vec{r}) = \int_{\Omega} \delta(\vec{r} - \vec{r}') \varphi(\vec{r}') d^3 r' \quad (66)$$

Lösungsschritt 3: Lösung des RWP

$$\varphi(\vec{r}) = \sum_{\nu=1}^{\infty} \frac{\langle b_{\nu}|f\rangle}{\lambda_{\nu}} b_{\nu}(\vec{r}) \quad (67)$$

$$= \int_{\Omega} \sum_{\nu=1}^{\infty} b_{\nu}(\vec{r}) \frac{1}{\lambda_{\nu}} b_{\nu}(\vec{r}')^* f(\vec{r}') d^3 r' \quad (68)$$

$$= \int_{\Omega} G(\vec{r}, \vec{r}') f(\vec{r}') d^3 r'$$

Greenfunktion des [M-RWP]

$$G(\vec{r}, \vec{r}') = \sum_{\nu=1}^{\infty} b_{\nu}(\vec{r}) \frac{1}{\lambda_{\nu}} b_{\nu}(\vec{r}')^* \quad (69)$$

Vakuum-Greenfunktion $\hat{=}$ Greenfunktion zur
Poissongleichung im \mathbb{R}^3

$$G_{\text{Vac}}(\vec{r}, \vec{r}') = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \quad (70)$$

Greenfunktion für Halbraum über
Spiegelladungsmethode

$$\Phi_H(\vec{r}) = \frac{Q}{4\pi\epsilon} \left[\frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}_Q|} - \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}_Q^*|} \right] \quad (71)$$

$$\text{mit } Q = 1, \vec{r}_Q = \vec{r}', \vec{r}^* = S\vec{r}$$

$$\Rightarrow G_H(\vec{r}, \vec{r}') = \frac{1}{4\pi\epsilon} \left[\frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} - \frac{1}{|\vec{r} - S\vec{r}'|} \right] \quad (72)$$

Greenfunktion für Winkelraum über
Spiegelladungsmethode

$$\begin{aligned}\Phi_W(\vec{r}) &= \frac{Q}{4\pi\epsilon} \left[\frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}_Q|} - \frac{1}{|\vec{r} - S_1\vec{r}_Q|} + \frac{1}{|\vec{r} - S_2\vec{r}_Q|} \right. \\ &\quad \left. - \frac{1}{|\vec{r} - S_3\vec{r}_Q|} \right] \end{aligned} \tag{73}$$

$$\text{mit } Q = 1, \vec{r}_Q = \vec{r}'$$

$$\Rightarrow G_W(\vec{r}, \vec{r}') = \frac{1}{4\pi\epsilon} \sum_{n=0}^3 \frac{(-1)^n}{|\vec{r} - S_n\vec{r}'|} \tag{74}$$

V-RWP für Mehrelektroden-Kondensatoranordnung

$$\begin{aligned} \text{[V-RWP]} \quad \operatorname{div}(\epsilon \nabla \Phi) &= 0 \text{ in } \mathring{\Omega} \text{ und } \Phi|_{\partial\Omega_l} = V_l \\ &\quad (l = 0, \dots, N) \end{aligned} \tag{75}$$

Q-RWP für Mehrelektroden-Kondensatoranordnung

$$\begin{aligned} \text{[Q-RWP]} \quad \operatorname{div}(\epsilon \nabla \Phi) = 0 \text{ in } \Omega \text{ und } \int_{\partial \Omega_l} \epsilon \frac{\partial \Phi}{\partial n} da = Q_l \\ (l = 0, \dots, N) \end{aligned} \tag{76}$$

Allgemeine Sprungbedingung für tangentielle
Feldkomponenten

$$\vec{U}_2 \cdot \vec{t} - \vec{U}_1 \cdot \vec{t} = \vec{\nu} \cdot \vec{n} \quad \text{auf } \Sigma \quad (77)$$

$$\vec{U}_2 \cdot \vec{t} - \vec{U}_1 \cdot \vec{t} = (\vec{\nu} \times \vec{N}) \cdot \vec{t} \quad \forall \vec{t} \quad (78)$$

$$\vec{N} \times \vec{U}_2 - \vec{N} \times \vec{U}_1 = \vec{\nu} \quad \text{auf } \Sigma \quad (79)$$

\vec{N} zeigt von Material 1 nach 2

Sprungbedingung für Tangentialkomponente des
 \vec{E} -Felds

$$\vec{E}_1 \times \vec{N} = \vec{E}_2 \times \vec{N} \quad \text{auf } \Sigma \quad (80)$$

$$\vec{E}_1 \cdot \vec{t} = \vec{E}_2 \cdot \vec{t} \quad \text{auf } \Sigma$$

”Tangentialkomponente von \vec{E} ist stetig”

Sprungbedingung für Tangentialkomponente des
 \vec{H} -Felds

$$\vec{H}_2 \times \vec{N} - \vec{H}_1 \times \vec{N} = \vec{i} \quad \text{auf } \Sigma \quad (81)$$

\vec{N} zeigt von Material 1 nach 2

Für $\vec{i} = 0 \Rightarrow \vec{H}_1 \times \vec{N} = \vec{H}_2 \times \vec{N}$

$$\vec{H}_1 \cdot \vec{t} = \vec{H}_2 \cdot \vec{t}$$

”Tangentialkomponente von \vec{H} ist stetig”

Allgemeine Sprungbedingung für normale
Feldkomponenten

$$\vec{U}_2 \cdot \vec{N} - \vec{U}_1 \cdot \vec{N} = \nu \quad \text{auf } \Sigma \quad (82)$$

\vec{N} zeigt von Material 1 nach 2

Sprungbedingung für Normalkomponente des \vec{D} -Felds

$$\vec{D}_2 \cdot \vec{N} - \vec{D}_1 \cdot \vec{N} = \sigma_{int} \quad \text{auf } \Sigma \quad (83)$$

\vec{N} zeigt von Material 1 nach 2

Für $\sigma_{int} = 0 \Rightarrow \vec{D}_1 \cdot \vec{N} = \vec{D}_2 \cdot \vec{N}$

”Normalkomponente von \vec{D} ist stetig”

Sprungbedingung für Normalkomponente des \vec{B} -Felds

$$\vec{B}_1 \cdot \vec{N} = \vec{B}_2 \cdot \vec{N} \quad \text{auf } \Sigma \quad (84)$$

”Normalkomponente von \vec{B} ist stetig”

Coulombeichung: Wellengl. für \vec{A}

$$\Delta \vec{A} - \epsilon \mu \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = \underbrace{-\mu \left(\vec{j} - \epsilon \frac{\partial}{\partial t} (\nabla \Phi) \right)}_{\text{transversale Stromdichte } \vec{j}_t} \quad (85)$$

Allgemeine transversale elektromagnetische Wellen

$$\vec{E}_0 \cdot \vec{n} = 0 \Rightarrow \vec{E}_0 \perp \vec{n} \quad (86)$$

E-M Welle ist also eine **transversale** ebene Welle!

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = \vec{E}_0(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \quad (87)$$

$$\vec{H}(\vec{r}, t) = \vec{H}_0(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \quad (88)$$

$$\text{mit } \vec{k} \cdot \vec{E}_0 = 0 \text{ bzw. } \vec{k} \cdot \vec{H}_0 = 0$$

\vec{k} heißt Ausbreitungs- oder Wellenvektor

Ebene elektromagnetische Wellen

Gleichungssystem

$$\vec{H}_0(.) = \frac{1}{\mu\omega} \vec{k} \times \vec{E}_0(.) \quad (89)$$

$$= \frac{1}{Z} \vec{n} \times \vec{E}_0(.)$$

$$\vec{E}_0(.) = -\frac{1}{\epsilon\omega} \vec{k} \times \vec{H}_0(.) \quad (90)$$

$$= -Z \vec{n} \times \vec{H}_0(.)$$

mit **Wellenwiderstand** $Z = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}}$, $Z_0 = 376,9 \Omega$

Dispersionsrelation (Lösbarkeitsbedingung für
(89)/(90)) eines homogenen linearen Mediums

$$\omega(\vec{k}) = \frac{1}{\sqrt{\epsilon\mu}}|\vec{k}| \tag{91}$$

Wellengleichung für \vec{E} - und \vec{H} -Feld

Herleitung über Maxwell-Gleichungen mit Ersetzung

$\vec{j} = \sigma \vec{E} + \vec{j}_0$ und Bildung von $\text{rot}(\text{rot } \vec{E})$ bzw. $\text{rot}(\text{rot } \vec{H})$. Ergebnis:

$$\underbrace{\left[\epsilon \mu \frac{\partial^2}{\partial t^2} + \mu \sigma \frac{\partial}{\partial t} - \Delta \right]}_{\text{(gedämpfter } (\sigma > 0) \text{ Wellenoperator)}} \begin{bmatrix} \vec{E} \\ \vec{H} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\nabla \left(\frac{\rho_0}{\epsilon} \right) - \mu \dot{\vec{j}}_0 \\ \text{rot } \vec{j}_0 \end{bmatrix} \quad (92)$$

Inhomogene Wellengleichung für Viererpotential

$$\left[\epsilon \mu \frac{\partial^2}{\partial t^2} - \Delta \right] \begin{bmatrix} \Phi \\ \vec{A} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \rho / \epsilon \\ \mu \vec{j} \end{bmatrix} \quad (93)$$

Vereinfachte Wellengleichung

Nur eine Raumdimension: $\vec{r} = x\vec{e}_x$; $\Delta = \frac{\partial^2}{\partial x^2}$

$$\sigma = \vec{j}_0 = \rho_0 = 0$$

$$\epsilon\mu \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} - \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = 0 \tag{94}$$

Gespeicherte magnetische Energie für allg. 3-dim.
Gebiete

$$\frac{\partial W_{mag}}{\partial i_k} = \sum_{l=1}^N L_{kl} i_l \quad (95)$$

$$\frac{\partial^2 W_{mag}}{\partial i_k \partial i_l} = L_{kl} \quad (96)$$

Grundlösungen des [V-RWP]

Für [V-RWP] mit $(v) = (e)$, $\Phi(\vec{r}) \equiv 1$ gilt:

$$\begin{aligned} 1 = \Phi(\vec{r}) &= \sum_{k=0}^N \underbrace{V_k}_{=1} \Phi_k(\vec{r}) = \sum_{k=0}^N \Phi_k(\vec{r}) \\ \Phi_0(\vec{r}) &= 1 - \sum_{k=0}^N \Phi_k(\vec{r}) \end{aligned} \tag{97}$$

Für Potentialvorgabe $(v) \in \mathbb{R}^{N+1}$ lautet

$$\Phi(\vec{r}) = V_0 + \sum_{k=1}^N (V_k - V_0) \Phi_k(\vec{r}) \tag{98}$$

Potential des [V-RWP] aus Grundlösungen

Wdh.:

$$[\text{V-RWP}] \quad \operatorname{div}(\epsilon \nabla \Phi) = 0 \text{ in } \mathring{\Omega} \text{ und } \Phi|_{\partial\Omega_l} = V_l$$

Lösung als Linearkombination von $N + 1$ Grundlösungen $\Phi_0 \dots \Phi_N$:

$$\Phi(\vec{r}) = \sum_{k=0}^N V_k \Phi_k(\vec{r})$$