

5.10. Ausbreitung elektromagnet. Wellen in linearen Medien

Spezialfall: lineare Medien
keine freien Ladung bzw. Ströme, kein Leiter

$$\text{M.G.: } \left. \begin{array}{l} \nabla \cdot \vec{D} = 0 \\ \nabla \cdot \vec{B} = 0 \\ \nabla \times \vec{E} = -\partial_t \vec{B} \\ \nabla \times \vec{H} = \partial_t \vec{D} \end{array} \right\} \vec{j} = 0, \vec{j} = 0$$

$$\left. \begin{array}{l} \vec{D} = \epsilon \vec{E} \\ \vec{H} = \frac{1}{\mu} \vec{B} \end{array} \right\} \text{lineares, homogenes Medium}$$

$$\epsilon = \epsilon_r \epsilon_0$$

$$\mu = \mu_0 \mu_r$$

$$\left. \begin{array}{l} \nabla \cdot \vec{E} = 0 \\ \nabla \cdot \vec{B} = 0 \\ \nabla \times \vec{E} = -\partial_t \vec{B} \\ \nabla \times \vec{B} = \mu \epsilon \partial_t \vec{E} \end{array} \right\}$$

Fast wie MG in Vakuum mit $\rho = 0$ und $\vec{j} = 0$
nur zu erschein:

$$\mu_0 \epsilon_0 \rightarrow \mu \epsilon = \mu_r \mu_0 \epsilon_r \epsilon_0$$

em Wellen:

Propagationsgeschwindigkeit $v = \frac{c}{n}$

n : Brechungsindex $n = \sqrt{\frac{\epsilon \mu}{\epsilon_0 \mu_0}}$

meist Materialien haben $\mu \approx \mu_0$ (exp. Befund)

$$\Rightarrow n = \sqrt{\epsilon_r}$$

ϵ_r meist > 1

$$\Rightarrow v = \frac{c}{\sqrt{\epsilon_r}} < c$$

Wird langsamer propagierend im Medium im Vergleich zu Vakuum

Energiedichte $w = \frac{1}{2} (\epsilon \vec{E}^2 + \frac{1}{\mu} \vec{B}^2)$

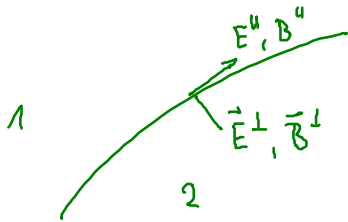
Poynting Vektor $\vec{S} = \frac{1}{\mu} (\vec{E} \times \vec{B})$

Poynting Vektor $\vec{S} = \frac{1}{\mu} (\vec{E} \times \vec{B})$

monochromat. Welle: / Frequenz - Wellenzahl - Relation

$$\omega = kv = k \cdot \frac{c}{n}$$

Frage: Was passiert bei Durchgang von em Welle von Medium 1 \rightarrow Medium 2



Randbed. an Grenzfläche

$$\epsilon_1 E_1^\perp = \epsilon_2 E_2^\perp \quad \text{normal}$$

$$\vec{E}_1^\parallel = \vec{E}_2^\parallel \quad \text{tangential}$$

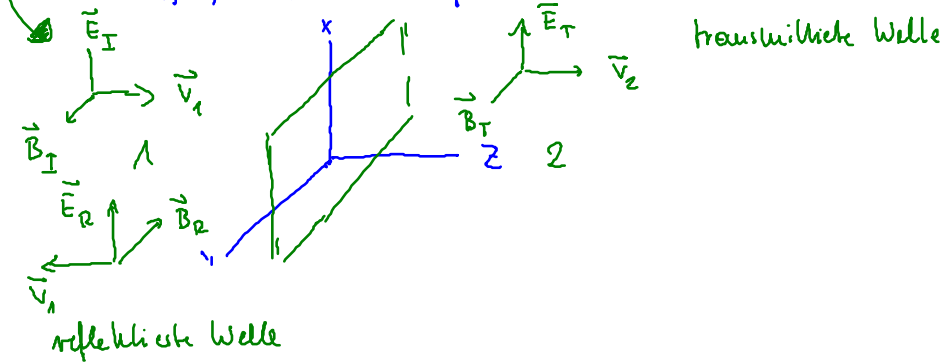
$$B_1^\perp = B_2^\perp \quad \text{normal}$$

$$\frac{1}{\mu_1} \vec{B}_1^\parallel = \frac{1}{\mu_2} \vec{B}_2^\parallel \quad \text{tangential}$$

Vollständig von \vec{E}, \vec{B} Feldern in Medium 1 und 2

einfallende Welle

a) senkrechte Einfall:



einfallende Welle: $\vec{E}_I(z,t) = E_{0I} e^{i(k_1 z - \omega t)} \vec{e}_x$

$$\vec{B}_I(z,t) = \frac{1}{v_1} E_{0I} e^{i(k_1 z - \omega t)} \vec{e}_y$$

$$\nabla \times \vec{E} = -\partial_t \vec{B} \Rightarrow \frac{k_1}{\omega} = \frac{1}{v_1}$$

reflektierte Welle:

$$\vec{E}_R(z,t) = E_{0R} e^{i(-k_1 z - \omega t)} \vec{e}_x$$

$$\vec{B}_R(z,t) = -\frac{1}{v_1} E_{0R} e^{i(-k_1 z - \omega t)} \vec{e}_y$$

transmittede Welle:

$$\vec{E}_T(z,t) = E_{0T} e^{i(k_2 z - \omega t)} \vec{e}_x$$

$$\vec{B}_T(z,t) = \frac{1}{v_2} E_{0T} e^{i(k_2 z - \omega t)} \vec{e}_y$$

betrachte Randbed / Grenzbed bei $z=0$

überlagerte Felder in Medium 1

$$\vec{E}_I + \vec{E}_R, \quad \vec{B}_I + \vec{B}_R$$

müssen via RB gleich Felder in Medium 2 sein,

d.h. \vec{E}_T bzw \vec{B}_T

hier nur parallele Komponente relevant.

$$\vec{E}_I \parallel \vec{E}_R \Rightarrow E_{0I} + E_{0R} = E_{0T}$$

$$\frac{1}{\mu_1} \vec{B}_I \parallel \vec{B}_R \Rightarrow \frac{1}{\mu_1} \left(\frac{1}{v_1} E_{0I} - \frac{1}{v_1} E_{0R} \right) = \frac{1}{\mu_2} \frac{1}{v_2} E_{0T}$$

$$\Rightarrow E_{0I} - E_{0R} = \beta E_{0T}$$

mit $\beta = \frac{\mu_1 v_1}{\mu_2 v_2} = \frac{\mu_1}{\mu_2} \left(\frac{u_1}{u_2} \right)$ ← Brechungsindizes

Amplituden der auslaufenden Welle als Fkt. der einlaufenden

$$E_{0R} = \left(\frac{1-\beta}{1+\beta} \right) E_{0I}$$

$$E_{0T} = \left(\frac{2}{1+\beta} \right) E_{0I}$$

falls $\mu < \mu_0 \Rightarrow \beta = \frac{v_1}{v_2}$

$$E_{0R} = \frac{v_2 - v_1}{v_2 + v_1} E_{0I}$$

$$E_{0T} = \frac{2v_2}{v_1 + v_2} E_{0I}$$

$v_2 > v_1$ in Phase

$v_2 < v_1$ außer Phase

reelle Amplituden:

$$E_{0R} = \left| \frac{v_2 - v_1}{v_2 + v_1} \right| E_{0I} = \left| \frac{\mu_1 - \mu_2}{\mu_1 + \mu_2} \right| E_{0I}$$

$$E_{0T} = \left| \frac{2v_2}{v_1 + v_2} \right| E_{0I} = \frac{2\mu_1}{\mu_1 + \mu_2} E_{0I}$$

Intensität einer Welle: mittlere Leistung pro Flächeneinheit

$$I = \frac{1}{2} \epsilon v E_0^2 = |\langle \vec{S} \rangle|$$

mit $\langle \dots \rangle =$ Mittelwert über eine Periode.

Vollstaus von Lebenshöhe

$$R = \frac{\bar{I}_R}{\bar{I}_I} = \frac{E_{OR}^2}{E_{OI}^2} = \left(\frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right)^2$$

= Reflexionskoeffizient

$$T = \frac{\bar{I}_T}{\bar{I}_I} = \frac{E_{OT}^2}{E_{OI}^2} \frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} \frac{v_2}{v_1} = \frac{4 n_1 n_2}{(n_1 + n_2)^2}$$

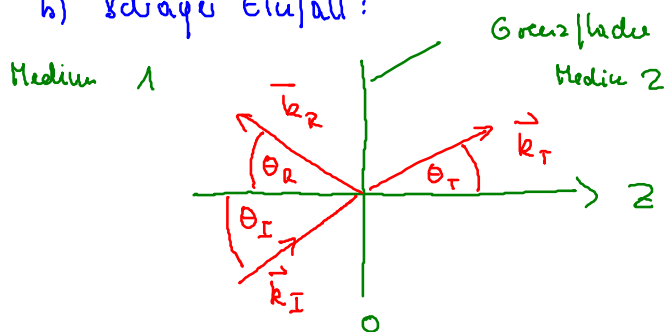
= Transmissionskoeffizient.

$$\Rightarrow R + T = 1$$

eigentl. klar wg. Energieerhaltung.

Luft	$n_1 = 1$	}	$R = 0.04$
Glas	$n_2 = 1.5$		$T = 0.96$

b) schräger Einfall:



einfallend: $\vec{E}_I(\vec{r}, t) = \vec{E}_{OI} e^{i(\vec{k}_I \cdot \vec{r} - \omega t)}$

$$\vec{B}_I(\vec{r}, t) = \frac{1}{v_1} (\vec{k}_I \times \vec{E}_I)$$

reflektiert: $\vec{E}_R(\vec{r}, t) = \vec{E}_{OR} e^{i(\vec{k}_R \cdot \vec{r} - \omega t)}$

$$\vec{B}_R(\vec{r}, t) = \frac{1}{v_1} (\vec{k}_R \times \vec{E}_R)$$

transmittiert: $\vec{E}_T(\vec{r}, t) = \vec{E}_{OT} e^{i(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - \omega t)}$

$$\vec{B}_T(\vec{r}, t) = \frac{1}{v_2} (\vec{k}_T \times \vec{E}_T)$$

ω gleich in Medium 1 und 2

$$\Rightarrow \omega = k \cdot v = k \cdot v_1 = k \cdot v_2$$

$$\Rightarrow \omega = k_I v_1 = k_R v_1 = k_T v_2$$

$$k_I = k_R = \frac{v_1}{v_2} k_T = \frac{u_2}{u_1} k_T$$

analog zu vorher: Felder in Medium 1 $\vec{E}_I + \vec{E}_R$ bzw. $\vec{B}_I + \vec{B}_R$
mittels Randbedingungen mit \vec{E}_T und \vec{B}_T verknüpfen

insgesamt:

$$\begin{aligned} & (\dots) e^{i(\vec{k}_I \cdot \vec{r} - \omega t)} + (\dots) e^{i(\vec{k}_R \cdot \vec{r} - \omega t)} \\ & = (\dots) e^{i(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - \omega t)} \end{aligned}$$

RB für alle x, y und t gleich

\Rightarrow Exponenten für $z=0$ müssen alle gleich sein.

$$\Rightarrow \vec{k}_I \cdot \vec{r} = \vec{k}_R \cdot \vec{r} = \vec{k}_T \cdot \vec{r} \quad \text{bei } z=0$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow & (\vec{k}_I)_x \cdot x + (\vec{k}_I)_y \cdot y \\ & = (\vec{k}_R)_x \cdot x + (\vec{k}_R)_y \cdot y \\ & = (\vec{k}_T)_x \cdot x + (\vec{k}_T)_y \cdot y \end{aligned}$$

was erfülltbar:

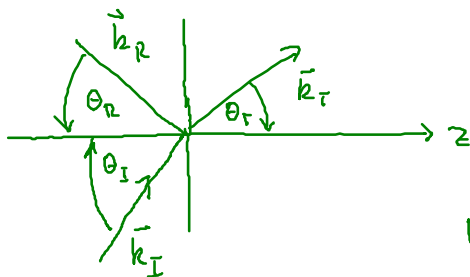
$$\begin{aligned} (\vec{k}_I)_y &= (\vec{k}_R)_y = (\vec{k}_T)_y & \text{für } x=0 \\ (\vec{k}_I)_x &= (\vec{k}_R)_x = (\vec{k}_T)_x & \text{für } y=0 \end{aligned}$$

o.B.d.A. \vec{k}_I in x, y Ebene liegen

$$\text{d.h. } (\vec{k}_I)_y = 0 \Rightarrow (\vec{k}_R)_y = (\vec{k}_T)_y$$

\Rightarrow 1. Gesetz der Geometr. Optik:

einfallende, reflektierte und transmittierte Wellenvektoren bilden zusammen eine Ebene (Einfallsebene)



$$(\vec{k}_I)_x = (\vec{k}_R)_x = (\vec{k}_T)_x$$

\Downarrow

$$\begin{aligned} k_I \sin \theta_I &= k_R \sin \theta_R \\ &= k_T \sin \theta_T \end{aligned}$$

Einfallswinkel

Transmissionswinkel
= BRECHUNGSWINKEL

⇒ 2. Gesetz der Geometr. Optik (Reflexionsgesetz)

Einfallswinkel = Reflexionswinkel

$$\Theta_I = \Theta_R \quad (k_I = -k_R)$$

⇒ 3. Gesetz der Geometr. Optik (Snellius Brechungsgesetz)

$$\frac{\sin \Theta_T}{\sin \Theta_I} = \frac{n_1}{n_2}$$

Berechnung von \vec{E}_{OR} und \vec{E}_{OT} komplexierter wg 4 RB
konzeptionell analog zu senkrechten Einfall.

ein Wellen: u am Einfallsebene polarisiert

⇒ reflekt. und transmitt. Wellen gleich polarisiert

⋮

$$E_{OR} = \frac{\alpha - \beta}{\alpha + \beta} E_{OI}$$

$$E_{OT} = \frac{2}{\alpha + \beta} E_{OI}$$

$$\alpha = \frac{\cos \Theta_T}{\cos \Theta_I}$$

$$\beta = \frac{\mu_1}{\mu_2} \frac{v_1}{v_2} = \frac{\mu_1}{\mu_2} \frac{n_2}{n_1}$$

Fresnel-Gleichungen

$$\Rightarrow \alpha = \alpha(\Theta_I)$$

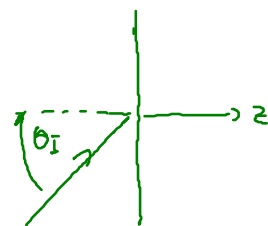
$$= \frac{\sqrt{1 - \sin^2 \Theta_T}}{\cos \Theta_I}$$

$$= \frac{\sqrt{1 - \left(\frac{n_1}{n_2} \sin \Theta_I\right)^2}}{\cos \Theta_I}$$

$$\Theta_I = 0^\circ \Rightarrow \alpha = 1$$

$$\Theta_I = 90^\circ \Rightarrow \alpha \rightarrow \infty$$

⇒ Totalreflexion



für spezielle Winkel verschwindet E_{0z} , d.h.

$$\Rightarrow E_{0z} = 0 \Leftrightarrow \alpha = \beta$$

spezieller Winkel: θ_B

$$\Rightarrow \sin^2 \theta_B = \frac{1 - \beta^2}{\left(\frac{n_1}{n_2}\right)^2 - \beta^2}$$

meist: $\mu_1 = \mu_2$ $\Rightarrow \beta \approx \frac{n_2}{n_1}$

$$\Rightarrow \sin^2 \theta_B = \frac{\beta^2}{1 + \beta^2}$$

$$\Rightarrow \tan \theta_B \approx \frac{n_2}{n_1}$$

(Brewster-Winkel)

