

IV. Licht an der Grenzfläche zweier Medien

- Reflexion
- Brechung
- Transmission
- Brewsterwinkel
- Totalreflexion

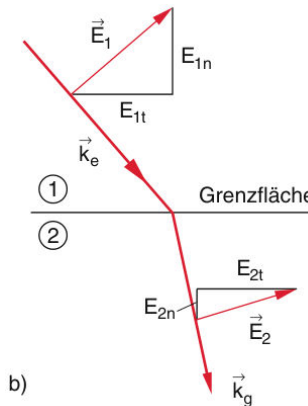
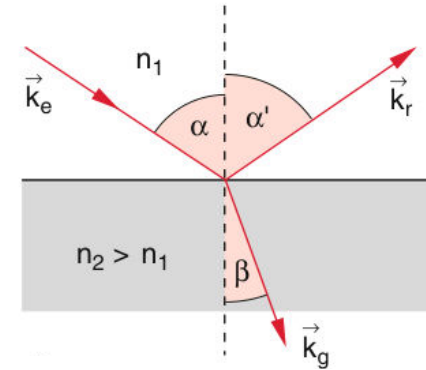
Reflexion und Brechung von Licht

Einfall von Lichtwelle auf Grenzfläche zwischen Medien mit n_1, n_2

- einfallende Welle $\vec{E}_e = \vec{A}_e e^{i(\omega_e t - \vec{k}_e \vec{r})}$
- reflektierte Welle $\vec{E}_r = \vec{A}_r e^{i(\omega_e t - \vec{k}_r \vec{r})}$
- gebrochene Welle $\vec{E}_g = \vec{A}_g e^{i(\omega_g t - \vec{k}_g \vec{r})}$

- suche Beziehungen zwischen $\vec{A}_i, \omega_i, \vec{k}_i$
- Zerlege in Normal- und Tangentialkomponenten

$$\vec{E} = \vec{E}_t + \vec{E}_n \quad \vec{B} = \vec{B}_t + \vec{B}_n$$



b)

Stetigkeitsbedingungen an Grenzflächen

Tangentialkomponenten von \vec{E}, \vec{H} sind an einer Grenzfläche stetig

Tangentialkomponente von \vec{E} :

■ mit Stokes'schen Satz:

■ mit $\lim \delta \rightarrow 0$

■ da $d\vec{A}|_{\lim \delta \rightarrow 0} = 0$

$$\text{rot } \vec{E} = -\partial_t \vec{B}$$

$$\int \text{rot } \vec{E} d\vec{A} = \oint \vec{E} d\vec{r} = -\partial_t \int \vec{B} d\vec{A}$$

$$\oint \vec{E} d\vec{r} = L(E_{1t} - E_{2t})$$

$$L(E_{1t} - E_{2t}) = 0$$

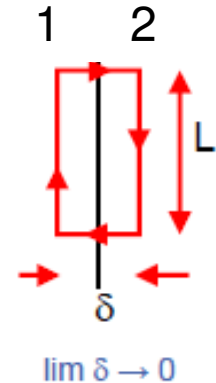
$$\rightarrow E_{1t} = E_{2t}$$

Tangentialkomponente von \vec{H} :

analog

$$\text{rot } \vec{H} = \partial_t \vec{D}$$

$$\rightarrow H_{1t} = H_{2t}$$



Stetigkeitsbedingungen

- Gesamtfeld in oberem und unterem Halbraum an GF gleich für Tangentialkomponente: $\vec{E}_{et} + \vec{E}_{rt} = \vec{E}_{gt}$ (*)

- damit folgt ($\vec{r} = 0$) $\vec{A}_{et}e^{i\omega_{et}t} + \vec{A}_{rt}e^{i\omega_{rt}t} = \vec{A}_{gt}e^{i\omega_{gt}t}$

- muss für alle Zeiten gelten $\rightarrow \omega_e = \omega_r = \omega_g$

- Für alle Orte auf der Grenzfläche

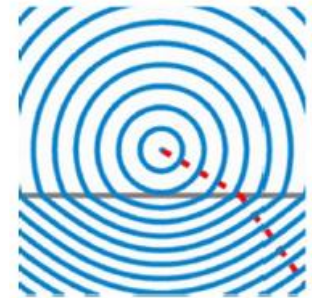
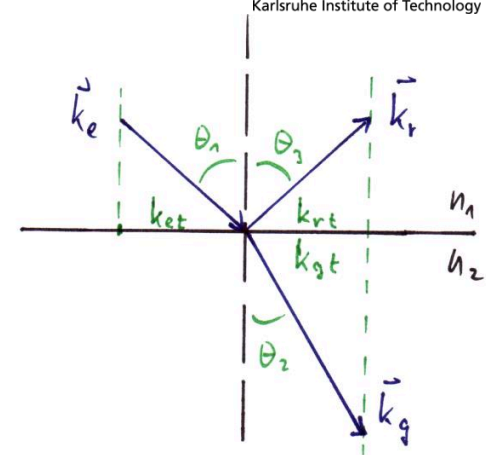
$$k_{et} = k_{rt} = k_{gt}$$

Aus den anderen Maxwellgleichungen ($\text{div } \vec{D} = 0, \text{div } \vec{B} = 0$) folgt

- **Normalkomponenten von \vec{D}, \vec{B} sind stetig**

$$\vec{D}_{en} = \vec{D}_{gn} \quad \rightarrow \quad \frac{E_{en}}{E_{gn}} = \frac{\epsilon_{r2}}{\epsilon_{r1}} = \frac{n_2^2}{n_1^2}$$

$$\vec{B}_{en} = \vec{B}_{gn} \quad \text{und mit } \mu_r = 1 \rightarrow B_{et} = B_{gt}$$



Reflexions und Brechungsgesetz

- Für die Wellenzahl $|\vec{k}|$ wissen wir

$$k_e = n_1 \frac{\omega}{c_0} = k_r$$

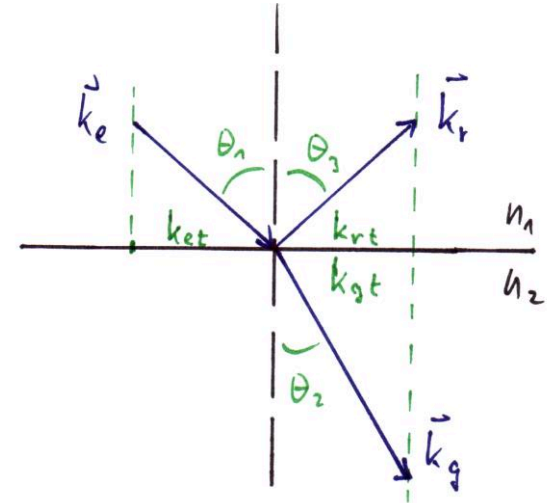
$$k_g = n_2 \frac{\omega}{c_0}$$

$$k_{et} = k_e \sin \theta_1, k_{rt} = k_r \sin \theta_3, k_{gt} = k_g \sin \theta_2$$

$$k_{en} = -k_{rn}$$

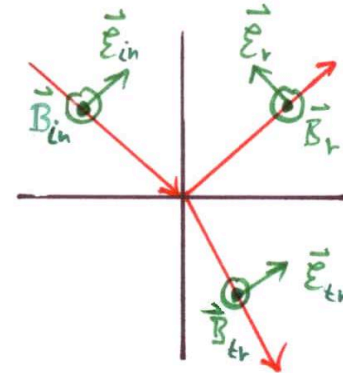
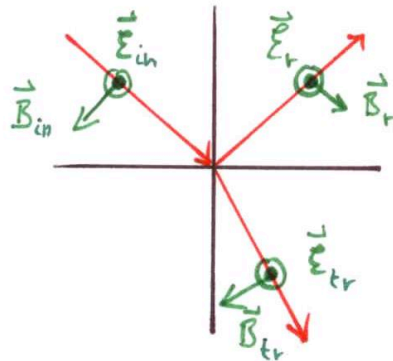
$$\theta_1 = \theta_3 \quad \text{Reflexionsgesetz}$$

$$\frac{\sin \theta_1}{\sin \theta_2} = \frac{n_2}{n_1} \quad \text{Brechungsgesetz}$$



Amplitude und Polarisation

- Betrachte $\vec{A} = \vec{A}_{\parallel} + \vec{A}_{\perp}$
 - || parallel (p)
 - ⊥ senkrecht (s) zur Einfallsebene
- Spezialfälle
 - s-Polarisation
 - p-Polarisation



Amplitude und Polarisation

Betrachte s-Polarisation

- nur tangentielle Komponente $\rightarrow \vec{E}_g = \vec{E}_e + \vec{E}_r, \quad k_{et} = k_{rt} = k_{gt}$

- Reflexionsgesetz $k_{en} = -k_{rn}$

- Magnetfeld aus $\nabla \times E = -\partial_t B \quad H_{i,t} = \frac{E_{i,t}}{\mu_0 \omega} k_{i,n}$

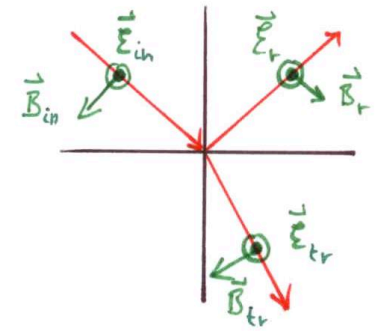
Stetigkeit von $H_t \rightarrow k_{gn} E_g = k_{en} E_e + k_{rn} E_r = k_{en} (E_e - E_r) \quad (I)$

$$E_g = E_e + E_r \quad (II)$$

- Setze (II) in (I) ein, löse nach E_r auf

- $E_r = \frac{k_{en} - k_{gn}}{k_{en} + k_{gn}} E_e \quad \text{und analog} \quad E_g = \frac{2k_{en}}{k_{en} + k_{gn}} E_e$

- Reflexionskoeffizient $r = \frac{E_r}{E_e} = \frac{n_1 \cos \theta_1 - n_2 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_1 + n_2 \cos \theta_2}$



Fresnel Formeln

$$r_s = \frac{E_r}{E_e} = \frac{n_1 \cos \theta_1 - n_2 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_1 + n_2 \cos \theta_2}$$

$$t_s = \frac{E_g}{E_e} = \frac{2n_1 \cos \theta_1}{n_1 \cos \theta_1 + n_2 \cos \theta_2} \quad t_s = 1 + r_s$$

$$r_p = \frac{E_r}{E_e} = \frac{n_2 \cos \theta_1 - n_1 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_2 + n_2 \cos \theta_1}$$

$$t_p = \frac{E_g}{E_e} = \frac{2n_1 \cos \theta_1}{n_1 \cos \theta_2 + n_2 \cos \theta_1} \quad t_p = \frac{n_1}{n_2} (1 + r_p)$$

- geben Amplitude, Phase und Polarisation der reflektierten und transmittierten Welle
- Winkel θ_2 folgt aus Snellius

Leistungsreflektivität und -transmittivität

- Intensität in einem Medium

$$I = \epsilon_r \epsilon_0 c \langle E^2 \rangle = \frac{1}{2} \epsilon_r \epsilon_0 c A^2 = \frac{1}{2} n \epsilon_0 c_0 A^2$$

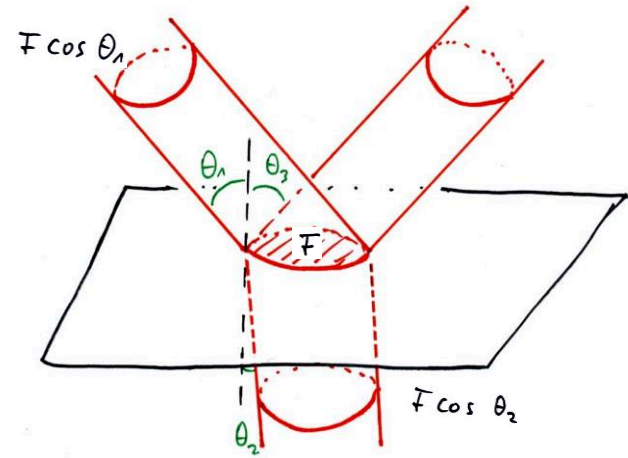
- Intensität = Leistung / Fläche

- Reflektivität

$$R = \frac{I_r \cos \theta_3}{I_e \cos \theta_1} = \frac{I_r}{I_e} = \frac{A_r^2}{A_e^2} = r^2$$

- Transmittivität

$$T = \frac{I_g \cos \theta_2}{I_e \cos \theta_1} = t^2 \frac{n_2 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_1}$$

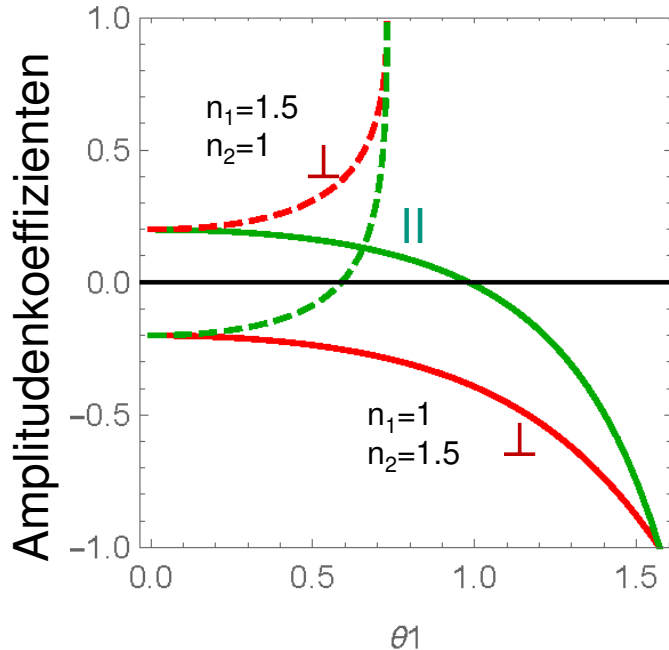
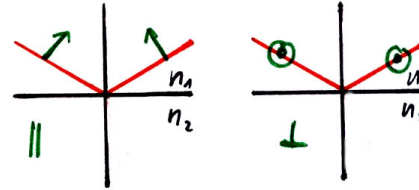


$$T + R = 1, \quad T_{s,p} + R_{s,p} = 1$$

$$R(\theta_1 = 0) = \left(\frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right)^2$$

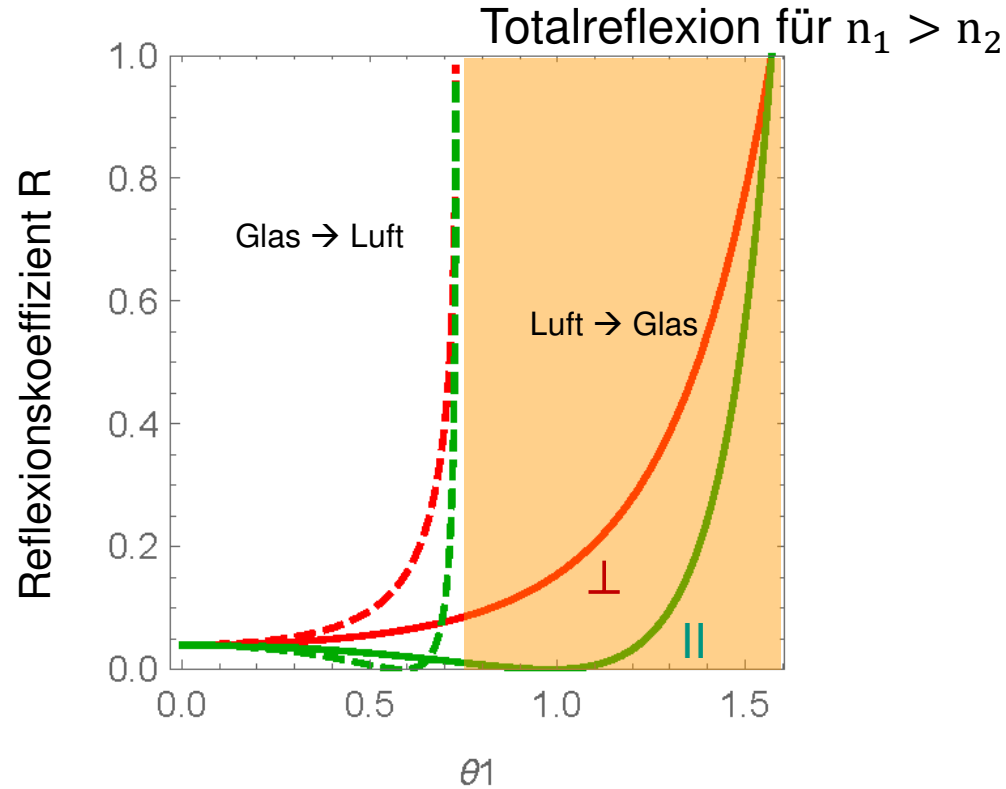
$$T(\theta_1 = 0) = \frac{4n_1 n_2}{(n_1 + n_2)^2}$$

Fresnel Koeffizienten



- $r_s < 0$: Phasensprung von 180° für s-Welle bei Reflexion an dichtem Medium
- hohe Reflektivität unter flachen Winkeln
- $r_{s,p} = 1$ Brechung an dünnerem Medium für $\theta_1 > \theta_c$ - totale interne Reflexion
- $r_p = 0$ für Brewster Winkel

Fresnel Koeffizienten



Brewster Winkel

- aus Fresnel Formeln

$$r_p = \frac{\tan(\theta_1 - \theta_2)}{\tan(\theta_1 + \theta_2)} = 0 \text{ wenn } \theta_1 + \theta_2 = 90^\circ$$

- Mit Snellius

$$n_1 \sin \theta_B = n_2 \sin(90^\circ - \theta_B) = n_2 \cos \theta_B$$

$$\tan \theta_B = \frac{n_2}{n_1}$$

- Erklärung: Induzierte Dipole strahlen nicht entlang Dipolachse

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} \times \vec{H} &= \vec{j} + \partial_t \vec{D} \\ i\vec{k} \times \vec{H} &= \vec{j} - i\omega \vec{D} \rightarrow \vec{j} \perp \vec{k} \end{aligned}$$

