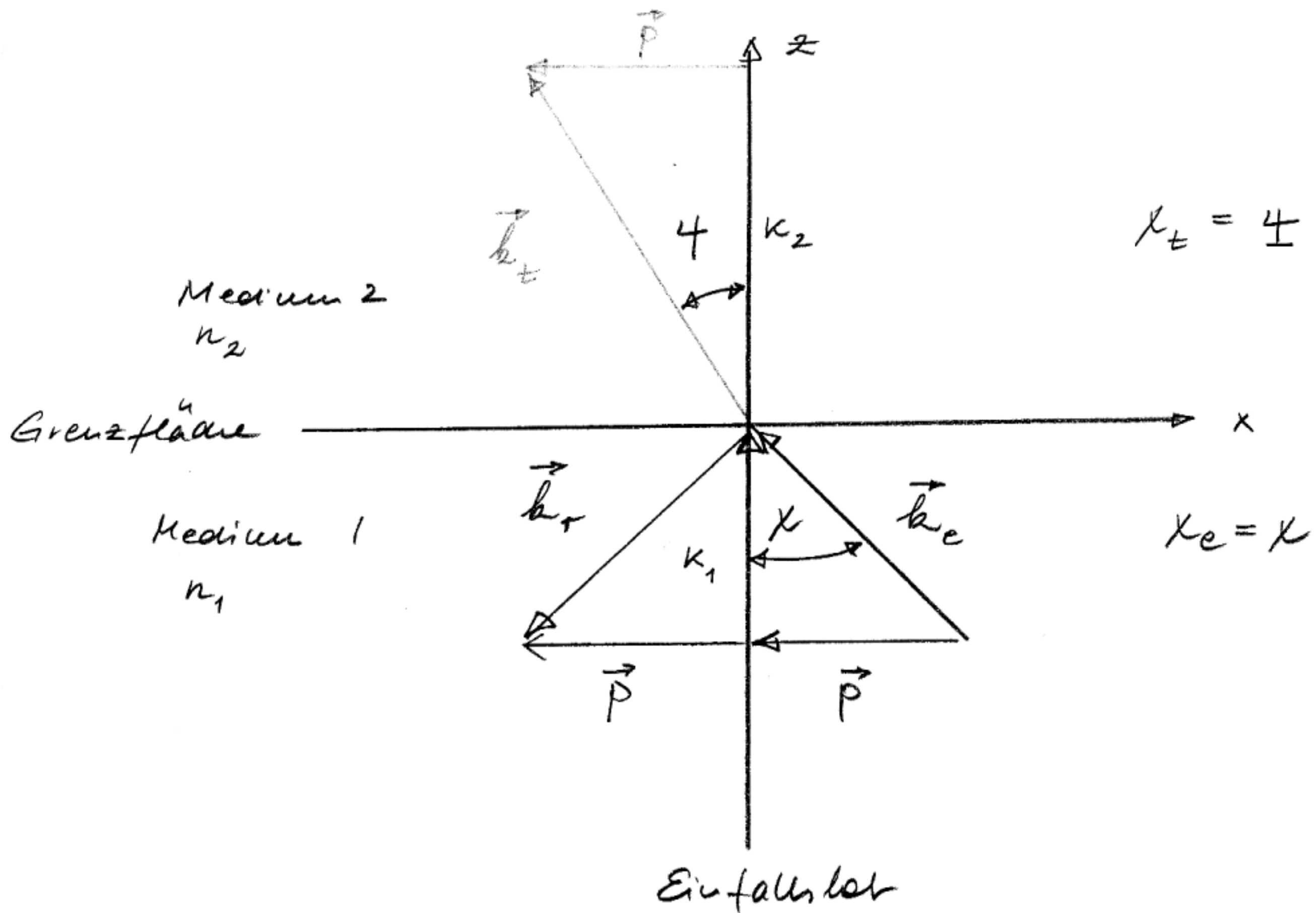


## 5.4. Allgemeine Reflexion und Brechung



Der Wellenvektor  $\vec{k}_e = (\vec{p}_e, k_e)$  der einfallenden homogenen Welle schließt den Winkel  $\chi_e$  mit dem Einfallslot  $\vec{n} = (0, 0, 1)$  ein. Wir wählen die Einfallsebene  $(\vec{k}_e, \vec{n})$  so, daß sie gleich der  $(x-z)$ -Ebene ist, d.h.  $\vec{p} = (p, 0, 0)$ .

Neben der einfallenden und der durchgehenden Welle wird es im allgemeinen auch eine reflektierte Welle geben; diese die reflektierte Welle lassen sich i.d.R. die aus der Maxwell Theorie folgenden Stetigkeitsbedingungen beim Übergang von Medium 1 in Medium 2 nicht erfüllen.

Wie in Kapitel 5.1 diskutiert führen wir eine Fourierzerlegung der elem. Felder durch und betrachten die Fourierkomp.

$$\vec{E}^{\omega \vec{p}}(z) \quad \text{und} \quad \vec{B}^{\omega \vec{p}}(z), \dots$$

Die beiden Fourier indices  $\omega$  und  $\vec{p}$  lassen wir im folgenden immer weg.

In jedem der beiden Halbräume ① und ② setzen wir an

$$z < 0: \quad \vec{E}(z) = \underbrace{\vec{E}_e e^{i\kappa_1 z}}_{\text{einfallende Welle}} + \underbrace{\vec{E}_r e^{-i\kappa_1 z}}_{\text{reflektierte Welle}}$$

analog für weitere elem. Felder

$$z > 0: \quad \vec{E}(z) = \underbrace{\vec{E}_t e^{i\kappa_2 z}}_{\text{transmittede (durchgehende) Welle}}$$

Beachte, daß sich beim Übergang von Medium 1 auf Medium 2 keine kinematischen Restriktionen an die Frequenz  $\omega$  und den Wellenvektor  $\vec{p}$  parallel zur Grenzschicht ergeben; dies liegt an der zeitlichen Translationsinvarianz und der  $T$ -invarianz des Systems gegenüber Translationen parallel zur Grenzschicht.

Sei nun  $n_{1,2}$  reell. Dann liegen alle homogenen Wellen in der Ebene, die durch  $(\vec{k}_e, \vec{n})$  aufgespannt wird (= Einfallsebene).

Aus der Gleichheit der Frequenzen  $\omega$  folgt

$$\begin{aligned}\omega &= \omega_1(\vec{k}) = \frac{c}{n_1} |\vec{k}_1| = c_1 k_1 \\ &= \omega_2(\vec{k}) = \frac{c}{n_2} |\vec{k}_2| = c_2 k_2\end{aligned}$$

$$\sin \chi_e = \frac{p}{k_e} = \frac{p}{\omega} c_1$$

$$\sin \chi_t = \frac{p}{k_t} = \frac{p}{\omega} c_2$$

$$\Rightarrow \frac{\sin \chi}{c} = \frac{p}{\omega} = \text{konstant!}$$

$$\boxed{n_1 \sin \chi = n_2 \sin \varphi}$$

Snelliussches Gesetz

Die kinematischen Einstrahlkumpen an die  
Welle ausbreitung lauten

$$\frac{pc}{\omega} = n \sin \chi = \text{konstant}$$

und folglich

$$\chi_e = -\chi_r, \quad n_1 \sin \chi_e = n_2 \sin \chi_t$$

Wähle folgende Notation

$$\chi = \chi_e = -\chi_r \quad \text{einfall. / refl. Welle}$$

$$\chi = \chi_t \quad \text{transm. Welle}$$

(Beachte auch, daß  $k_r = -k_e$ )

In folgenden verwenden wir nun die dynamischen  
Einstrahlkumpen, die sich aus den Stetigkeits-  
bedingungen für die elem. Felder ergeben:

(1) Normalkomponente von  $\vec{B}, \vec{D}$  stetig

(2) Tangentialkomponenten von  $\vec{H}, \vec{E}$  stetig

Wir unterscheiden die Fälle, daß  $\vec{E}$  in oder  
senkrecht zur Einfallsebene liegt

a)  $\vec{E} \perp$  Einfallsebene :  $\vec{E} = (0, E, 0)$

$$\underline{\text{Tangentiale stetig}} \Rightarrow \boxed{E_e + E_r = E_t} \quad (\alpha)$$

Tangentiale stetig

$$\vec{B} = \frac{c}{\omega} \vec{k} \times \vec{E} = \frac{c}{\omega} (-k E, 0, k E) \quad (\text{Faraday})$$

$$\mu = 1 \Rightarrow \vec{B} = \vec{H} \quad (\text{Wähle } \mu = 1!)$$

$$\Rightarrow \boxed{-k_1 E_e + k_1 E_r = -k_2 E_t} \quad (\beta)$$

Durch Kombination von  $(\alpha)$  und  $(\beta)$   
findet man

$$\boxed{\begin{aligned} E_t &= \frac{2K_1}{K_1 + K_2} E_e \\ E_r &= \frac{K_1 - K_2}{K_1 + K_2} E_e \end{aligned}} \quad \begin{aligned} &\equiv t_{\perp} E_e \\ &\equiv r_{\perp} E_e \end{aligned} \quad \text{(Reflexions- und Transmissionskoeff.)}$$

Nur verwenden wir weiter das Durchflutungsgesetz  
um die Dispensionsrelation zu erhalten

$$\left\{ \begin{aligned} \epsilon \frac{\omega^2}{c^2} &= \rho^2 + K_i^2 \\ \rightarrow K_i^2 &= \frac{n_i^2 \omega^2}{c^2} \left( 1 - \left( \frac{\rho c}{n_i \omega} \right)^2 \right) = \left( \frac{\omega n_i}{c} \right)^2 (1 - \sin^2 \chi_i) \\ &= \left( \frac{\omega n_i}{c} \right)^2 \cos^2 \chi_i \quad ; \quad (i = 1, 2 \triangleq e, r) \end{aligned} \right.$$

$$\left. \begin{aligned} K_1 &= \frac{\omega}{c} n_1 \cos \chi \\ K_2 &= \frac{\omega}{c} n_2 \cos \varphi \end{aligned} \right\} \begin{array}{l} \text{die sind schlichter die} \\ \text{Projektionen der Wellenvektoren} \\ \text{in den Medien 1 und 2} \\ \text{auf das Einfallslot} \end{array}$$

$$\rightarrow \frac{E_r}{E_e} = \frac{n_1 \cos \chi - n_2 \cos \varphi}{n_1 \cos \chi + n_2 \cos \varphi} =$$

$$= \frac{\sin \varphi \cos \chi - \sin \chi \cos \varphi}{\sin \varphi \cos \chi + \sin \chi \cos \varphi}$$

Snellius

$$= \frac{\sin(\varphi - \chi)}{\sin(\varphi + \chi)} = - \frac{\sin(\chi - \varphi)}{\sin(\chi + \varphi)}$$

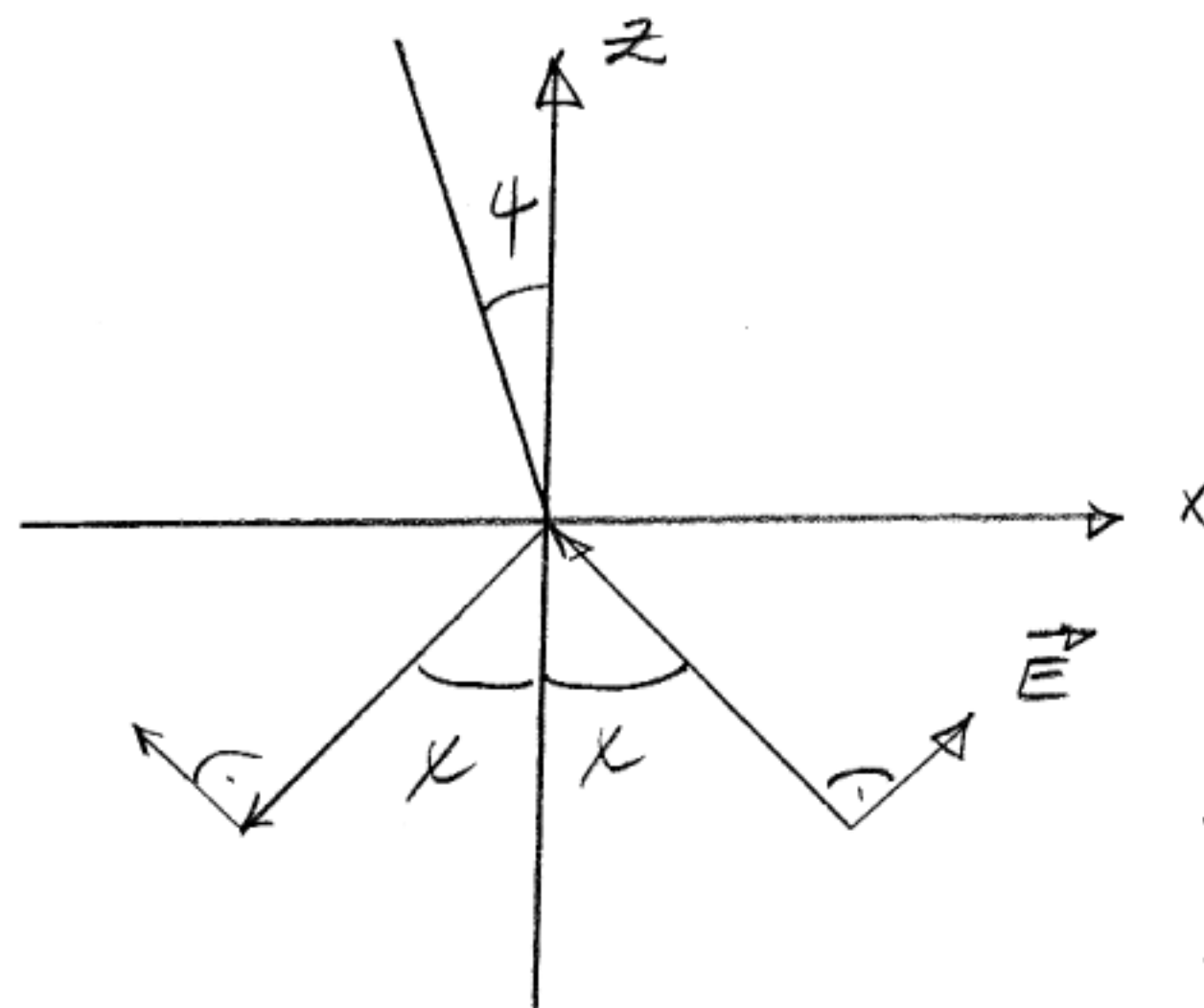
Add. Theoreme

$$\boxed{\frac{E_r}{E_e} = - \frac{\sin(\chi - \varphi)}{\sin(\chi + \varphi)}} \quad (1F)$$

$$\begin{aligned} \frac{E_t}{E_e} &= \frac{2k_1}{k_1 + k_2} = \frac{2n_1 \cos \chi}{n_1 \cos \chi + n_2 \cos \varphi} = \\ &= \frac{2 \frac{n_1}{n_2} \cos \chi}{\frac{n_1}{n_2} \cos \chi + \cos \varphi} = \frac{2 \frac{\sin \varphi}{\sin \chi} \cos \chi}{\frac{\sin \varphi}{\sin \chi} \cos \chi + \cos \varphi} = \\ &= \frac{2 \sin \varphi \cos \chi}{\sin \varphi \cos \chi + \sin \chi \cos \varphi} = \frac{2 \sin \varphi \cos \chi}{\sin(\chi + \varphi)} \end{aligned}$$

$$\boxed{\frac{E_t}{E_e} = \frac{2 \sin \varphi \cos \chi}{\sin(\chi + \varphi)}} \quad (2F)$$

b)  $E \parallel$  Einfallsebene:  $\vec{E} = (E_x, 0, E_z)$



$$E_x = E \cos \chi$$

$$E_z = E \sin \chi$$

E tangentialgleich:

$$\leadsto \boxed{(E_e - E_r) \cos \chi = E_t \cos \varphi} \quad (\alpha')$$

H tangentialgleich:  $\vec{B} = \frac{c}{\omega} \vec{k} \times \vec{E} = \frac{kc}{\omega} (0, E, 0)$

$$\leadsto k_1 (E_e + E_r) = k_2 E_t \quad \text{mit} \quad \begin{cases} k_1 = \frac{\omega}{c} n_1 \\ k_2 = \frac{\omega}{c} n_2 \end{cases}$$

$$\leadsto \boxed{n_1 (E_e + E_r) = n_2 E_t} \quad (\beta')$$

$$\boxed{\frac{E_t}{E_e} = \frac{2 \sin \varphi \cos \chi}{\sin(\chi + \varphi) \cos(\chi - \varphi)}} \quad (3F)$$

$$\boxed{\frac{E_r}{E_e} = \frac{\tan(\chi - \varphi)}{\tan(\chi + \varphi)}} \quad (4F)$$

Nebenrechnung

•  $(\alpha') \cdot n_2 - (\beta') \cos \varphi :$

$$(E_e - E_r) n_2 \cos \chi - n_1 \cos \varphi (E_e + E_r) = 0$$

$$E_e [n_2 \cos \chi - n_1 \cos \varphi] = E_r [n_2 \cos \chi + n_1 \cos \varphi]$$

$$\rightarrow \frac{E_r}{E_e} = \frac{n_2 \cos \chi - n_1 \cos \varphi}{n_2 \cos \chi + n_1 \cos \varphi} = \frac{\cos \chi - \frac{n_1}{n_2} \cos \varphi}{\cos \chi + \frac{n_1}{n_2} \cos \varphi}$$

$$= \frac{\cos \chi - \frac{\sin \varphi}{\sin \chi} \cos \varphi}{\cos \chi + \frac{\sin \varphi}{\sin \chi} \cos \varphi} = \frac{\sin \chi \cos \chi - \sin \varphi \cos \varphi}{\sin \chi \cos \chi + \sin \varphi \cos \varphi} =$$

$$= \frac{\sin 2\chi - \sin 2\varphi}{\sin 2\chi + \sin 2\varphi}$$

$$= \frac{\cos(\chi + \varphi) \sin(\chi - \varphi)}{\sin(\chi + \varphi) \cos(\chi - \varphi)} = \frac{\tan(\chi - \varphi)}{\tan(\chi + \varphi)}$$

•  $(\alpha') \cdot n_1 + (\beta') \cos \chi$

$$E_e (n_1 \cos \chi + n_1 \cos \chi) = E_t (n_1 \cos \varphi + n_2 \cos \chi)$$

$$\rightarrow \frac{E_t}{E_e} = \frac{2 \sin \varphi \cos \chi}{\sin \varphi \cos \varphi + \sin \chi \cos \chi} = \frac{2 \sin \varphi \cos \chi}{\sin(\chi + \varphi) \cos(\chi - \varphi)}$$

## Fresnelsche Formeln

$\vec{E} \perp$  Einfallsebene

$$\frac{E_r}{E_e} = - \frac{\sin(\kappa - \varphi)}{\sin(\kappa + \varphi)}$$
$$\frac{E_t}{E_e} = \frac{2 \sin \varphi \cos \kappa}{\sin(\kappa + \varphi)}$$

$\vec{E} \parallel$  Einfallsebene

$$\frac{E_r}{E_e} = \frac{\tan(\kappa - \varphi)}{\tan(\kappa + \varphi)}$$
$$\frac{E_t}{E_e} = \frac{2 \sin \varphi \cos \kappa}{\sin(\kappa + \varphi) \cos(\kappa - \varphi)}$$

### Diskussion

Wenn das Medium 2 „optisch dichter“ als das Medium 1 ist, d.h.  $n_2 > n_1$ , so existiert nach dem Snelliusschen Brechungsgesetz

$$\sin \varphi = \underbrace{\frac{n_1}{n_2}}_{< 1} \sin \chi$$

zu jedem Einfallswinkel  $\chi$  ein reeller Brechungswinkel  $\varphi$ . Falls aber das Medium 1 das optisch dichtere ist, d.h.  $n_1 > n_2$ , so gibt es keine Lösungen mehr, wenn  $\sin \chi < \frac{n_2}{n_1}$  ist. Der Fall  $\sin \chi > \frac{n_2}{n_1}$  (Totalreflexion) diskutieren wir später noch im Detail. Hier schließen wir diesen Fall aus.



$$0 \leq \chi \leq \frac{\pi}{2}, \quad 0 \leq \psi \leq \frac{\pi}{2}$$

$E_r/E_e$  und  $E_t/E_e$  sind reell

↗ Phasen der reflektierten und gebrochenen Welle unterscheiden sich von der einfallenden Welle gar nicht oder um  $\pi$  (Faktor -1).

Vorzeichenkonvention: Nach den obigen Skizzen bezeichnen man die Komponenten der gebrochenen Welle als gleichphasig mit der einfallenden Welle, wenn  $E_t/E_e > 0$ . Bei der reflektierten Welle müssen wir die Fälle  $\vec{E} \perp$  und  $\parallel$  zur Einfallsebene unterscheiden. Fall  $\vec{E} \perp (\vec{k}, \vec{n})$  sind einfallende und reflektierte Welle gleichphasig für  $E_r/E_e > 0$ ; falls  $\vec{E} \parallel (\vec{k}, \vec{n})$  sind einfallende und reflektierte Welle gleichphasig wenn  $E_r/E_e < 0$ .

Aus den Fresnel'schen Formeln lassen wir uns ableiten:

(i)  $E_t/E_e > 0$ , d.h. kein Phasensprung zwischen einfallender und durchgehender Welle.

(ii) Reflektierte Welle:  $n_2 > n_1 \rightarrow \chi > \psi$   
Dann  $E_r/E_e < 0$

- Komponenten  $\perp$  Einfallsebene machen einen Phasensprung um  $\pi$ .

- Komponente  $\parallel$  Einfallsebene

◦ falls  $\chi + \varphi < \frac{\pi}{2}$  (also  $\tan(\chi + \varphi) > 0$ )

$\rightarrow E_r/E_o > 0$ , d.h. auch diese Komponente macht einen Phasensprung um  $\pi$

◦ bei größeren Winkeln ( $\chi + \varphi > \frac{\pi}{2}$ ) sind die Komponenten in Phase

(iii) Deflektierte Welle:  $n_1 > n_2 \rightarrow \chi < \varphi$   
dann stehen sich die Vorzeichen in der reflektierten Welle gerade gegenüber. Folglich macht die  $\perp$  Komponente keinen Phasensprung, und die  $\parallel$  Komponente ebenfalls nicht bis  $\chi + \varphi = \frac{\pi}{2}$ ; oberhalb dieser Werte springt die  $\parallel$  Komponente dann um  $\pi$ .

(iv) Senkrechter Einfall  $\chi = 0$

Dann werden die Fresnel Formeln unbrauchbar, Setze in früheren Ausdrücken  $\cos \chi = \cos \varphi = 1$

$$\frac{E_r}{E_e} = \frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2}$$

$$\frac{E_t}{E_e} = \frac{2n_1}{n_2 + n_1}$$

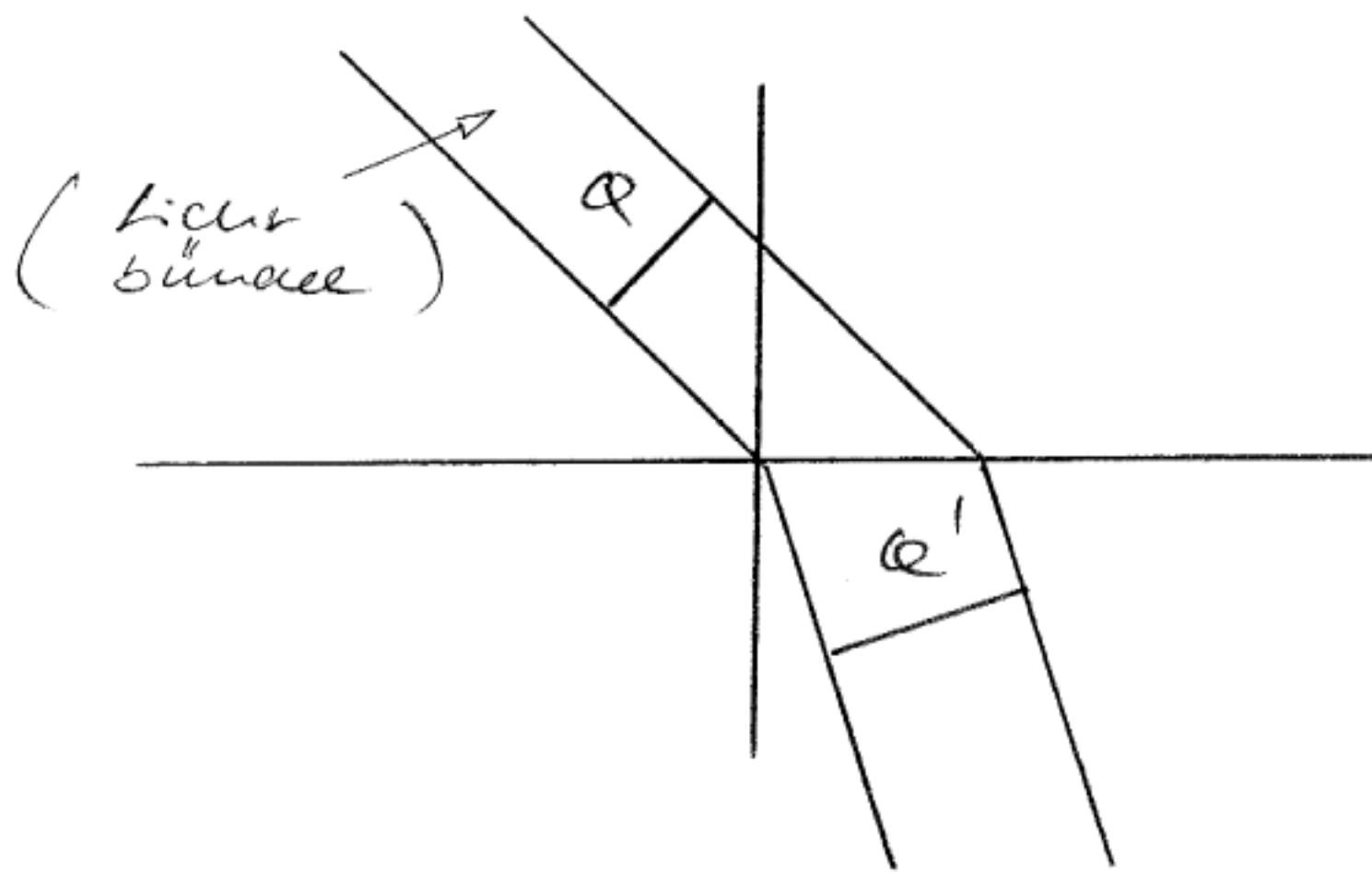
Der Unterschied zwischen der  $\perp$  und  $\parallel$  Komponente ist verschwunden, der Begriff der Einfallsebene bedeutungslos geworden.

Der Betrag des Poynting Vektors, d. h. die Lichtintensität, ist gegeben durch ( $\mu = 1$ )

$$|\vec{S}| = \frac{c}{4\pi} |\vec{E} \times \vec{H}| = \frac{c}{4\pi} \underbrace{\sqrt{\epsilon}}_n E^2$$

siehe 3.6.

Um nun die Intensitäten des gespiegelten und gebrochenen Lichts mit Hilfe der Fresnelschen Formeln zu bestimmen, muß man bedenken, daß der Querschnitt  $A$  eines Lichtbündels bei der Brechung sich ändert.



$R =$  Reflexionsvermögen

$$= \frac{|S_r| \cos \alpha}{|S_e| \cos \alpha} = \begin{cases} \frac{\tan^2(\alpha - \alpha')}{\tan^2(\alpha + \alpha')} & ; \parallel \\ \frac{\sin^2(\alpha - \alpha')}{\sin^2(\alpha + \alpha')} & ; \perp \end{cases}$$

$T =$  Durchlässigkeit

$$= \frac{|S_t| \cos \alpha'}{|S_e| \cos \alpha} = \begin{cases} \frac{\sin 2\alpha \sin 2\alpha'}{\sin^2(\alpha + \alpha') \cos^2(\alpha - \alpha')} & ; \parallel \\ \frac{\sin 2\alpha \sin 2\alpha'}{\sin^2(\alpha + \alpha')} & ; \perp \end{cases}$$

Man verifiziert, daß

$$R + T = 1$$

ist, wie nach dem Energieerhaltungssatz  
gesehen werden kann.

Bei senkrechtem Einfall haben wir

$$R = \left( \frac{n_2 - n_1}{n_2 + n_1} \right)^2, \quad T = \frac{4n_1 n_2}{(n_2 + n_1)^2}$$

$$\lim_{n_1 \rightarrow n_2} R = 0, \quad \lim_{n_1 \rightarrow n_2} T = 1$$

Je weniger der optische Unterschied zweier Medien  
desto weniger Energie verliert ein durch ihre  
Grenzfläche tretender Lichtstrahl durch Reflexion.

Für streifenden Einfall,  $\chi = \frac{\pi}{2}$ , wird  $R = 1$ .

Die Nenner der Ausdrücke für  $R$  und  $T$   
bleiben immer endlich nur eine Ausnahme:  
Für  $\chi + \varphi = \frac{\pi}{2}$  wird  $\tan(\chi + \varphi) = \infty$   
und damit  $R_{\parallel} = 0$ . Dann wird also die  
Komponente des  $E$ -Feldes  $\parallel$  Einfallsebene  
nicht reflektiert.  $\varphi + \chi = \frac{\pi}{2}$  heißt, daß  
reflektierter und gebrochener Strahl aufeinander  
 $\perp$  stehen  $\rightarrow$  Skizze