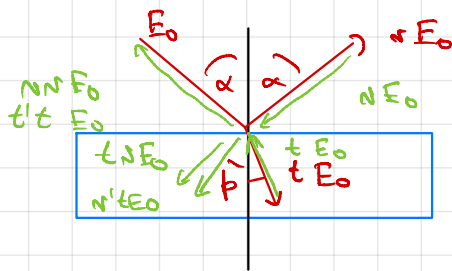


6.3 Vielstreuung



Wie werden n und t

wie in Kapitel zu Grenzflächen

Wie werden die Zeitumkehrinvarianz

Auch die Situation des rückwärts laufenden Strahls erfüllen die Maxwell-Gleichungen mit den selben Koeffizienten n und t .

Die beiden Situationen sind nicht unabhängig bezüglich der Richtigkeit des Strahls.

$$\Rightarrow \quad t(\alpha) r(\alpha) E_0 + n'(\beta) t(\alpha) E_0 = 0$$

$$E_0 = n(\alpha) r(\alpha) E_0 + t'(\beta) t(\alpha) E_0$$

mit Reflexions- und Transmissionskoeffizienten des E-Vektors für den Eintritt / Reflexion in / an dem optisch dichteren Medium

n', t' analog für den Austritt / Reflexion an optisch dünneren Medien

$$t(\alpha) t'(\beta) = 1 - r^2(\alpha)$$

$$r'(\beta) = -r(\alpha)$$

Stokes-Relationen

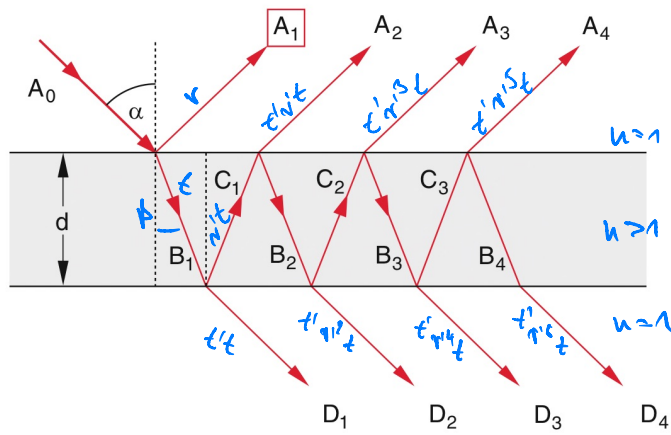


Abbildung 10.20 Vielstrahlinterferenz an zwei planparallelen Grenzflächen mit dem Reflexionsvermögen R und dem Abstand d

Denkbild

Für die Amplitude der reflektierten Welle

$$E_r = E_{r1} + E_{r2} + E_{r3} + \dots$$

$$= nE_0 + t' r' t E_0 e^{i\Delta\varphi} + t' n'^2 t E_0 e^{2i\Delta\varphi} + \dots$$

$$= nE_0 + t r' t E_0 e^{i\Delta\varphi} + t' t' n'^2 t E_0 e^{2i\Delta\varphi} + \dots$$

$$= E_0 \left(n + n' t t' e^{i\Delta\varphi} \left[1 + n'^2 e^{i\Delta\varphi} + (n'^2 e^{i\Delta\varphi})^2 + \dots \right] \right)$$

geometrische Reihe
 $|n'^2 e^{i\Delta\varphi}| < 1$

$$= E_0 \left(n + n' t t' e^{i\Delta\varphi} \frac{1}{1 - n'^2 e^{i\Delta\varphi}} \right)$$

Stokes $t t' = 1 - r^2$, $r' = -r$

$$= E_0 \left(n + \frac{(-r)(1-r^2) e^{i\Delta\varphi}}{1 - r^2 e^{i\Delta\varphi}} \right)$$

$$= E_0 \frac{n(1 - e^{i\Delta\varphi})}{1 - r^2 e^{i\Delta\varphi}}$$

Intensität $I_R = \frac{1}{2} \epsilon_0 E_s E_s^* = I_0 R \frac{2 - 2\cos\Delta\varphi}{1 + R^2 - 2R\cos\Delta\varphi}$

$R = r^2$

$1 - \cos x = 2\sin^2(x/2)$

$I_R = I_0 \frac{4R \sin^2(\Delta\varphi/2)}{(1-R^2) + 4R \sin^2(\Delta\varphi/2)}$

analog für $I_T = I_0 \frac{(1-R)^2}{(1-R^2) + 4R \sin^2(\Delta\varphi/2)}$

$I_R + I_T = I_0$

Finesse $F = \frac{4R}{(1-R)^2}$

$I_R = I_0 \frac{F \sin^2(\Delta\varphi/2)}{1 + F \sin^2(\Delta\varphi/2)}$

$I_T = I_0 \frac{1}{1 + F \sin^2(\Delta\varphi/2)}$

Airy
Formeln

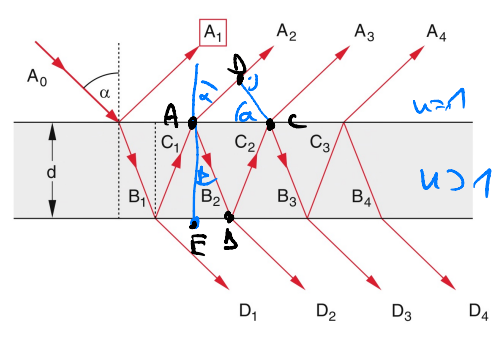
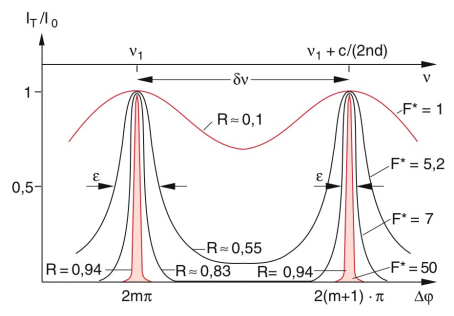


Abbildung 10.22 Transmission $T = I_T/I_0$ einer planparallelen Platte bei senkrechtem Lichteinfall als Funktion der Phasendifferenz $\Delta\varphi$ für verschiedene Werte des Reflexionsvermögens R . Zur Definition der Finesse F^* siehe (10.30)

Deckböden

optische Wegdifferenz $\Delta S = n(\overline{AB} + \overline{BC}) - \overline{AD}$

$$\overline{AB} = \overline{BC} = d / \cos \beta$$

$$\overline{AD} = \overline{AC} \sin \alpha$$

$$\overline{AC} \quad 2\overline{EB} = 2d \tan \beta$$

$$\Delta S = \frac{2nd}{\cos \beta} - 2d \tan \beta \sin \alpha$$

$$\sin \alpha = n \sin \beta$$

$$\Delta S = \frac{2nd}{\cos \beta} - \frac{2nd \sin^2 \beta}{\cos \beta} = 2nd \cos \beta$$

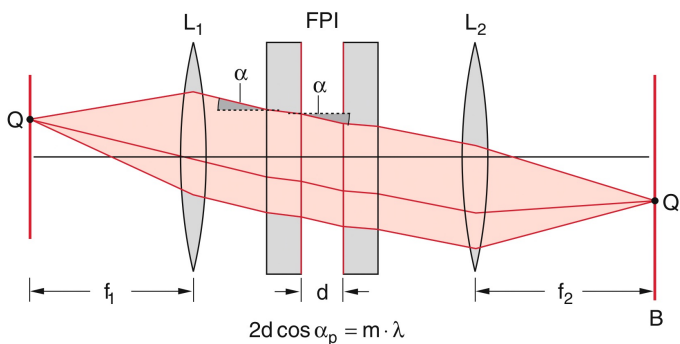
$$= 2d \sqrt{n^2 - \sin^2 \alpha}$$

$$\Delta \varphi = \frac{2\pi}{\lambda} \Delta S$$

Experiment 1 : Vielstahlinterferenz an Glimmer
in Reflexion $F \approx 2-3$

Experiment 2 : Vielstahlinterferenz in sog.
Fabry Perot Interferometer in
Transmission mit hoher Finesse

und Streuung



Ordnungszahl

Natrium doppelte

Doppelte

$$\approx 588,99 \text{ nm}$$

$$\approx 589,59 \text{ nm}$$

$$\Delta \lambda = 0,6 \text{ nm}$$