

## Dielektrische Dispersion

$$\hat{\chi}(\omega)$$

- frequenzabhängige Suszeptibilität

→ komplexe Dielektrizitätskonstante

$$\epsilon(\omega) = \epsilon'(\omega) + i\epsilon''(\omega) = (n + i\kappa)^2 = \tilde{n}^2$$

$$\vec{D} = \epsilon_0 \epsilon \vec{E}$$

$$\begin{aligned} n^2 - \kappa^2 &= \epsilon' \\ 2n\kappa &= \epsilon'' \end{aligned}$$

↑  
kompl.  
Brechungsindex

• kommt von den Materialgleichungen

- folgt aus Dispersionsrelation  
 $k = \frac{\omega}{c} \tilde{n}$

## Zusammenhang von $\epsilon'(\omega)$ und $\epsilon''(\omega)$

• folgt direkt aus Kausalitätsprinzip!

Für kausale Funktion  $\chi(t)$  gilt:  $\chi(t) = \Theta(t) \chi(t)$

$$\Theta(t) = \begin{cases} 0 & \text{für } t > 0 \\ 1 & \text{für } t < 0 \end{cases}$$

Heaviside-Fkt.

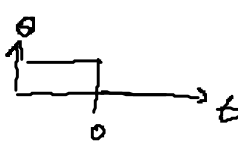
Fourier-Transform :  $\hat{X}(\omega) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} d\omega' \hat{\Theta}(\omega - \omega') \tilde{X}(\omega')$

$$\hat{\Theta}(\omega) := \lim_{\sigma \rightarrow 0^+} \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_0^{\infty} dt e^{i\omega t - \sigma t}$$

$\sigma$ : Konvergenz erzeugende Faktor  
(Laplace Transformation)

$$= -\lim_{\sigma \rightarrow 0^+} \frac{1}{2\pi i} \frac{1}{i\omega - \sigma}$$

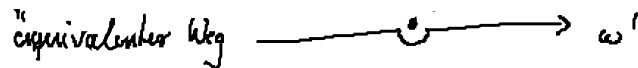
UB  $\sigma$



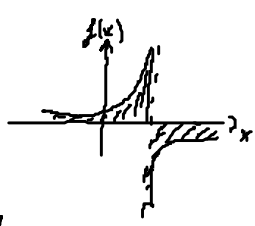
Fourier  
 $\int_0^{\infty} e^{-i\omega t} dt$   
 $= \frac{1}{i\omega} [1 - \cos \omega t - i \sin \omega t]$   
 $\rightarrow$  konvergiert nicht

$$\Rightarrow \hat{X}(\omega) = \lim_{\sigma \rightarrow 0^+} \frac{1}{2\pi i} \int_{-\infty}^{\infty} d\omega' \frac{1}{\omega' - \omega - i\sigma} \tilde{X}(\omega')$$

Integrand hat Pol bei  $\omega' = \omega + i\sigma$  :



Umgehung :  $\int_{-\infty}^{\infty} d\omega' \frac{X'(\omega')}{\omega' - \omega} = \lim_{\epsilon \rightarrow 0^+} \left[ \int_{-\infty}^{\omega - \epsilon} + \int_{\omega + \epsilon}^{\infty} \right] d\omega' \frac{\tilde{X}(\omega')}{\omega' - \omega}$

$$\mathcal{P} \int_{-\infty}^{\infty} d\omega' \frac{\hat{X}}{\omega' - \omega} \quad \text{"Hauptwert"} \quad + \int_{\omega}^{\infty} d\omega' \frac{\hat{X}(\omega')}{\omega' - \omega}$$


- für Integrale die auf beschränkten Bereich weder im Riemannschem Sinne noch im Lebesgueschem Sinne integrierbar sind

$$\int_{\omega}^{\infty} d\zeta \frac{f(\zeta)}{\zeta} = f(0) \int_{\omega}^{\infty} \frac{d\zeta}{\zeta} = f(0) i \int_0^{\pi} d\varphi = i\pi f(0) \quad (\text{halbes Residuum})$$

$\zeta = \varepsilon e^{i\varphi}$   
 $d\zeta = i\varepsilon d\varphi$

$$\Rightarrow \hat{X}(\omega) = \frac{1}{2\pi i} \mathcal{P} \int_{-\infty}^{\infty} d\omega' \frac{\hat{X}(\omega')}{\omega' - \omega} + \frac{1}{2} \hat{X}(\omega)$$

Zerlegung in Re und Im mit  $\text{Re} \hat{X}(\omega) = \varepsilon'(\omega) - 1$   
 $\text{Im} \hat{X}(\omega) = \varepsilon''(\omega)$

$$\varepsilon'(\omega) - 1 = \frac{1}{\pi} \mathcal{P} \int_{-\infty}^{\infty} d\omega' \frac{\varepsilon''(\omega')}{\omega' - \omega}$$

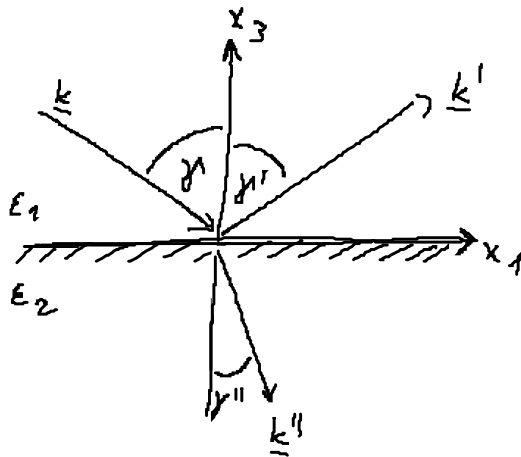
$$\varepsilon''(\omega) = -\frac{1}{\pi} \mathcal{P} \int_{-\infty}^{\infty} d\omega' \frac{\varepsilon'(\omega') - 1}{\omega' - \omega}$$

Kramers -  
Kronig -  
Relationen

Absorptionsspektrum  $\varepsilon''(\omega)$  ist bestimmbar aus  $\varepsilon'(\omega)$  oder umgekehrt.

## 5.7. Brechung und Reflexion

Wellenausbreitung in geschichteten Medien



• ungedämpfte Wellen

transparent  $\Rightarrow \epsilon_i \in \mathbb{R}$   
( $\epsilon_i'' = 0$ )

$$\frac{\omega}{c_1} = |\underline{k}| \stackrel{\text{s.u.}}{=} |\underline{k}'| = \frac{\omega'}{c_1}$$

$$|\underline{k}''| = \frac{\omega''}{c_2}$$

$$c_1 = \frac{c}{n_1} = \frac{c}{\sqrt{\epsilon_1}}$$

$$\left( c_i = \frac{c}{n_i} = \frac{c}{\sqrt{\epsilon_i}} \right)$$

einfallende Welle :  $\underline{E} = \underline{E}_0 e^{i(\underline{k} \cdot \underline{r} - \omega t)}$

reflektierte Welle :  $\underline{E}' = \underline{E}'_0 e^{i(\underline{k}' \cdot \underline{r} - \omega' t)}$

transmittierte Welle :  $\underline{E}'' = \underline{E}''_0 e^{i(\underline{k}'' \cdot \underline{r} - \omega'' t)}$

Grenzbedingungen für Felder

$$\textcircled{1} \quad \underline{n} \times (\underline{E}^{(1)} - \underline{E}^{(2)}) = 0$$

Tangentialkomp.

$$\underline{n} \cdot (\underline{D}^{(1)} - \underline{D}^{(2)}) = \sigma$$

stetig Normalkomp.

$$\underline{n} \times (\underline{H}^{(1)} - \underline{H}^{(2)}) = \underline{j}$$

stetig da keine freien Ladungen oder Ströme

$$\underline{n} \cdot (\underline{B}^{(1)} - \underline{B}^{(2)}) = 0$$

Grenzbed. für  $\underline{E}$  (linear polarisiert)

$$\textcircled{1} \quad E_1 + E_1' \Big|_{x_3=0} = E_1'' \Big|_{x_3=0}$$

$$t=0: E_{01} e^{ik_1 x_1} + E_{01}' e^{ik_1' x_1} = E_{01}'' e^{ik_1'' x_1} \Rightarrow k_1 = k_1' = k_1''$$

$$t=0: E_{01} e^{-i\omega t} + E_{01}' e^{-i\omega' t} = E_{01}'' e^{-i\omega'' t} \Rightarrow \omega = \omega' = \omega''$$

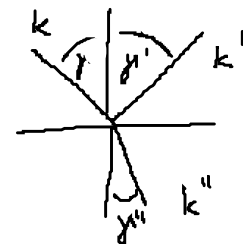
$$\Rightarrow \bar{E}_{01} + \bar{E}_{01}' = \bar{E}_{01}''$$

$$\boxed{|\underline{k}| = \frac{\omega}{c_1}}$$

$$\Rightarrow \begin{array}{l} \sin \gamma_1 = \sin \gamma_1' \\ \frac{\sin \gamma_1''}{\sin \gamma_1} = \frac{c_2}{c_1} = \frac{n_1}{n_2} \end{array}$$

Reflexionsgesetz

Brechungsgesetz



$$\frac{c_1}{\omega} \sin \gamma_1 = \frac{c_1}{\omega} \sin \gamma_1' = \frac{c_2}{\omega} \sin \gamma_1''$$

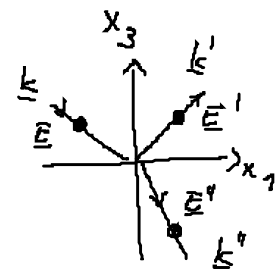
Bestimmung der Amplituden

(a) Polarisation von  $\underline{E} \perp$  Einfallsebene

$$E_{01} = E_{01}' = E_{01}'' = 0$$

$$E_{03} = E_{03}' = E_{03}'' = 0$$

$$\textcircled{1} \quad \boxed{\bar{E}_{02} + \bar{E}_{02}' = \bar{E}_{02}''}$$



Einfallsebene  $x_3, x_1$

Mit  $\underline{B}_0 = \frac{c}{\omega} (\underline{k} \times \underline{E}_0) = \frac{c}{\omega} E_{02} \begin{pmatrix} -k_3 \\ 0 \\ k_1 \end{pmatrix}$  folgt für

Tangentialkomp. von  $\underline{B}$

$$B_{01} + B_{01}' = B_{01}'' \implies k_3 E_{02} + k_3' E_{02}' = k_3'' E_{02}''$$

Reflexionsgesetz  $k_3 = -k_3' \implies \boxed{k_3(E_{02} - E_{02}') = k_3'' E_{02}''} \quad (2)$

(1) in (2)  $\implies k_3(E_{02} - E_{02}') = k_3''(E_{02} + E_{02}')$

$$\implies (k_3 - k_3'') E_{02} = (k_3 + k_3'') E_{02}'$$

$$\implies \boxed{\frac{E_{02}'}{E_{02}} = \frac{k_3 - k_3''}{k_3 + k_3''}}$$

$$/ \quad \boxed{\frac{E_{02}''}{E_{02}} = \frac{2k_3}{k_3 + k_3''}}$$

reflektierte Welle

Ampl.-Anteil der gebrochenen Welle

Drücke  $k_3''$  durch Brechungswinkel  $\mu''$  aus!

$$k_3'' = |k''| \cos \mu'' = |k| \left( \frac{n_2}{n_1} \right) \cos \mu''$$

$$\frac{\sin \mu_1}{\sin \mu''}$$

$$\rightarrow \frac{E_{02}'}{E_{02}} = \frac{\cos \mu \sin \mu'' - \sin \mu \cos \mu''}{\cos \mu \sin \mu'' + \sin \mu \cos \mu''} = \frac{\sin(\mu'' - \mu)}{\sin(\mu'' + \mu)}$$

$$\frac{E_{02}''}{E_{02}} = \frac{2 \sin \mu'' \cos \mu}{\sin(\mu'' + \mu)} \quad \text{Fresnel'sche Formeln}$$

Intensitätsverhältnisse  $\langle \underline{s} \rangle = \frac{1}{T} \int_0^T dt \underline{E} \times \underline{H} \sim |E_0|^2$

$$R_{\perp} = \frac{|E_{02}'|^2}{|E_{02}|^2} = \frac{\sin^2(\mu'' - \mu)}{\sin^2(\mu'' + \mu)} \quad \text{Reflexionskoeffizient}$$

$$T_{\perp} = \frac{|E_{02}''|^2}{|E_{02}|^2} = \frac{4 \sin^2 \mu'' \cos^2 \mu}{\sin^2(\mu'' + \mu)} = 1 - R_{\perp} \quad \text{Transmissionskoeffizient}$$