

Relaxationszeitansatz:

$$\left(\frac{\partial f}{\partial t}\right)_{\text{Sto\ss}} = -\frac{f(\vec{k}) - f_0(\vec{k})}{\tau(\vec{k})} \quad (*)$$

Bedeutung von τ

- stationäres - Nicht-gg-Zustand $f_{\text{stat}}(\vec{k})$ in äußeren Feldern
- Abschalten bei $t=0$, mit $f(t=0, \vec{k}) = f_{\text{stat}} \Rightarrow \text{ansatz } f - f_0 = (f_{\text{stat}} - f_0) e^{-\frac{t}{\tau}}$

Statisches elektrisches Feld, stationärer Zustand

$$\frac{\partial f}{\partial t} = 0; \quad \nabla_{\vec{k}} f = 0 \quad (\text{homogenes Feld})$$

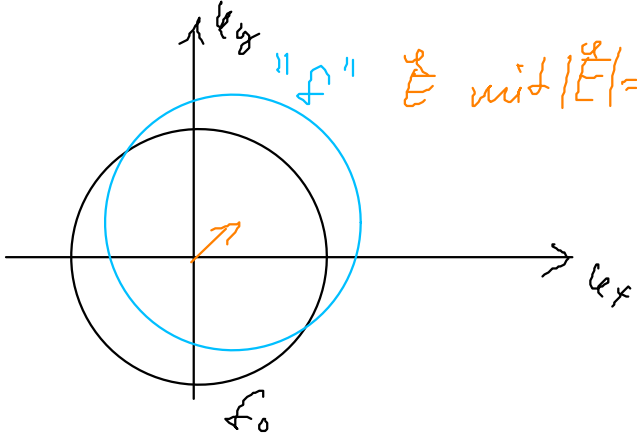
$$-\frac{e}{\hbar} \vec{E} \cdot \nabla_{\vec{k}} f = -\frac{f(\vec{k}) - f_0(\vec{k})}{\tau(\vec{k})}$$

• **Lineare Näherung:** \vec{E} und damit $f - f_0$ klein $\Rightarrow \nabla_{\vec{k}} f \approx \nabla_{\vec{k}} f_0$

$f(\vec{k}) \approx f_0(\vec{k}) + \frac{e}{\hbar} \tau(\vec{k}) \vec{E} \cdot \nabla_{\vec{k}} f_0(\vec{k})$ linearisierte Boltzmann-Gleichung

$f(\vec{k})$ als Entwicklung von f_0 um einen Punkt $\vec{k} + \frac{e}{\hbar} \tau(\vec{k}) \vec{E}$ auffassen:

$$f(\vec{k}) \approx f_0\left(\vec{k} + \frac{e}{\hbar} \tau(\vec{k}) \vec{E}\right)$$



\vec{E} mit $|\vec{E}| = \frac{e}{\hbar} \tau(\vec{k}) \vec{E}$

- In Richtung \vec{E} verschobene gg-Diag-Verteilung
- Umkehrabbildung von Blochzuständen im Bereich k_F

• **auch bei elastischer Streuung:** inelastische Streuprozesse notwendig, damit $f \rightarrow f_0$ nach abschalten des Feldes

Berechnung der elektrischen Leitfähigkeit σ

$$\vec{E} = (E_x, 0, 0) \Rightarrow j_x = -e \int_{BZ} \frac{d\vec{k}}{4\pi^3} f(\vec{k}) v_x(\vec{k})$$

$$f_0(\vec{k}) = f_0(-\vec{k})$$

$$v_x(\vec{k}) = -v_x(-\vec{k})$$

$$= -\frac{e}{4\pi^3} \int_{BZ} d\vec{k} v_x(\vec{k}) \left(f_0(\vec{k}) + \frac{e\tau(\vec{k})}{\hbar} \vec{E} \cdot \frac{\partial f_0(\vec{k})}{\partial \vec{k}} \right)$$

\Rightarrow Integrale mit $v_x f_0$ fallen weg,

Näherung: $\frac{\partial f_0}{\partial E} = -\delta(E - E_F)$
d.h. $kT \ll E_F$

$$\frac{\partial f_0}{\partial k_x} = \frac{\partial f_0}{\partial E} \frac{\partial E}{\partial k_x} = \frac{\partial f_0}{\partial E} \hbar v_x$$

$$\sigma = \frac{j_x}{E_x} = -\frac{e^2}{4\pi^3} \int_{BZ} d\vec{k} v_x^2(\vec{k}) \tau(\vec{k}) \frac{\partial f_0}{\partial E}$$

(Kleinere Abhängigkeit um E_F zu vernachlässigen)

$d\vec{\epsilon} = ds d\vec{\epsilon}_s = ds \frac{1}{|\nabla E|} dE = ds \frac{1}{v(\vec{\epsilon})}$

$$\sigma = \frac{e^2}{4\pi^3 \hbar} \int_{E(\vec{\epsilon})=E_F} \frac{v_x^2(\vec{\epsilon})}{v(\vec{\epsilon})} \tau(\vec{\epsilon}) ds \quad (*)_2$$

σ gegeben durch oberfl. Integral über Energiefläche $E = E_F$

Einfacher Fall parabol. Band mit eff. Masse $m^* = \text{const.}$ $kT \ll E_F$

$V(E_F) = \frac{4\pi k_F^3}{3}$ $\int_{E_F} ds = 4\pi k_F^2$ mit $v = \frac{1}{\hbar} \frac{dE}{dk} = \frac{\hbar k}{m^*}$

$\Rightarrow \sigma = \frac{ne^2 \tau(E_F)}{m^*}$ (isotrope Streuung vorausgesetzt)

Formal also wie Druck-Leitfähigkeit mit $\tau = \tau(E_F)$, $m = m^*$ aber nur Elektronen bei $E = E_F$ tragen zum Transport bei $(*)_2$

Kehter Bündel $\sigma_{\text{gesamt}} = \sum_n \sigma_n$

Anisotropie statt v_x^2 : $\vec{v}(\vec{\epsilon}) \vec{v}(\vec{\epsilon})$ (dyadisches Produkt $\epsilon_i \epsilon_j = \delta_{ij}$) $\mu = q \hbar v$

Thermische Eigenschaften

• Lokales Besatz mit $T = \text{const}$ beobachten; Wärmeenergie dQ wird durch Elektronen herangebracht oder entfernt

$dQ = T ds = dU - \mu dN$ ($V = \text{const}$)

• Stromdichte $j_Q = j_E - \mu j_N$ mit $\begin{cases} j_E \\ j_N \\ j \end{cases} = \int \frac{d\vec{\epsilon}}{4\pi^3} \begin{cases} E(\vec{\epsilon}) \\ 1 \\ -e \end{cases} \vec{v}(\vec{\epsilon}) f(\vec{\epsilon})$

• Für f linear: Boltzmann-Gleichung (statt Zustand)

$B=0$, μ abhängig nur von $f(\vec{r}, \vec{\epsilon}, t)$

$$f = f_0 + \frac{e}{\hbar} \tau \vec{E} \cdot \underbrace{\nabla_{\vec{\epsilon}} f_0}_{\frac{\partial f_0}{\partial E} \vec{v}} - \tau \vec{v} \cdot \underbrace{\nabla_{\vec{r}} f_0}_{\frac{\partial f_0}{\partial t} \vec{v}_F T + \frac{\partial f_0}{\partial \mu} \vec{v}_F \mu}$$

μ : Chem. Potential

$$\frac{-(E-\mu)}{\hbar T} \cdot \frac{\partial f_0}{\partial E} \quad - \frac{\partial f_0}{\partial E}$$

$\Rightarrow f = f_0 + \tau \frac{\partial f_0}{\partial E} \vec{v} \cdot (e(\vec{E} + \nabla_{\vec{r}} \mu) + \frac{E-\mu}{T} \vec{v}_F T)$

\vec{E} : verallgemeinert & Feldstärke

• Für Ausdrücke für j und j_Q einsetzen: L^{ij} "Tensor" = "Transportkoeff." ergeben sich durch Vergleich mit angesch. Formeln

$$j = L^{11} \dot{\epsilon} + L^{12} (-\nabla T)$$

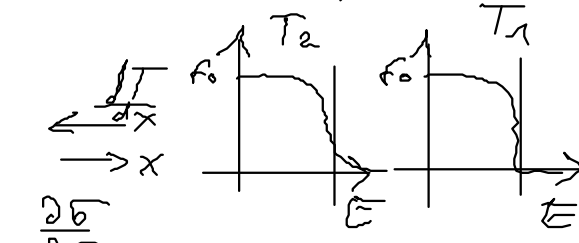
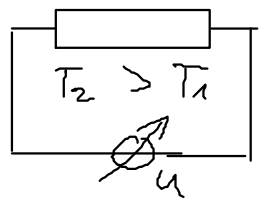
$$j_Q = L^{21} \dot{\epsilon} + L^{22} (-\nabla T)$$

$$L^{21} = L^{12}, \quad \sigma = e \int_{BZ} \frac{d^3k}{4\pi^3} \frac{\partial \epsilon_0}{\partial E} \tau v^2 v (E - \mu)$$

Discussion

① El. El. Leitfähigkeit σ , $\nabla T = 0$, $j_Q = 0 \Rightarrow j = L^{11} \dot{\epsilon} = \sigma \dot{\epsilon}$
 im Allg. $j \neq \dot{\epsilon} \Rightarrow$ Leitfähigkeitskoeffizient, wegen $\frac{\partial j_Q}{\partial E} \neq 0$ nur $E \approx E_F: \sigma(E_F)$

② Thermokraft S : $\dot{\epsilon} = S \nabla T$, $j = 0$



Inkondensat enthält Fermionen ($E - \mu$)
 \Rightarrow Sommerfeldentwicklung um $\mu \approx E_F$
 $\Rightarrow S = L^{12} \cdot (L^{11})^{-1} = - \frac{\pi^2 k_B^2 T}{3e} \left. \frac{\partial \sigma(E)}{\partial E} \right|_{E=E_F}$
 auch $\tau(E)$ wichtig

$$S \sim \frac{\partial \sigma}{\partial E} / \sigma$$

• WW-El. El. \Leftrightarrow Giftwellen (Phononen)
 „phonon drag“-Effekt: \Rightarrow Thermokraft?

③ Wärmeleitfähigkeit κ , gemessen bei $j = 0$ und $\dot{\epsilon} = 0$

$$\dot{\epsilon} = (L^{11})^{-1} L^{12} \nabla T \quad j_Q = \alpha (-\nabla T) \approx L^{22} (-\nabla T)$$

$$\kappa = \frac{\pi^2}{3} \left(\frac{k_B}{e} \right)^2 T \sigma$$

Terme mit $\dot{\epsilon}$, d.h. therm. Eff. vernachl.

W-F Geräte

• Angenommen: dass relevante τ für el. und therm. Transport identisch!

④ Peltier-Effekt $j_Q = \pi j$ isothermer, elektr. Strom ist mit Wärmestrom verknüpft: $\sigma \nabla T$

$$\pi = L^{21} (L^{11})^{-1} \cdot T \cdot S \quad (\text{Peltier-Koeffizient})$$

9.4 Elektronische Transportprozesse in Metallen

parabol. Band mit $m^* = \text{const}$, $\sigma = \frac{ne^2 \tau(E_F)}{m^*}$

T-Abhängigkeit des elektr. Widerstandes $\rho = \frac{1}{\sigma}$

von Metallen durch $\tau(E_F)$, da n unabh. von T (bei $V \approx \text{const}$)

kurze qualitative Diskussion, Streumechanismen

• Abweichung von Gitterperiodizität

statisch: Fundamente, Versetzungen, Gitterfehler

dynamisch: Phononen