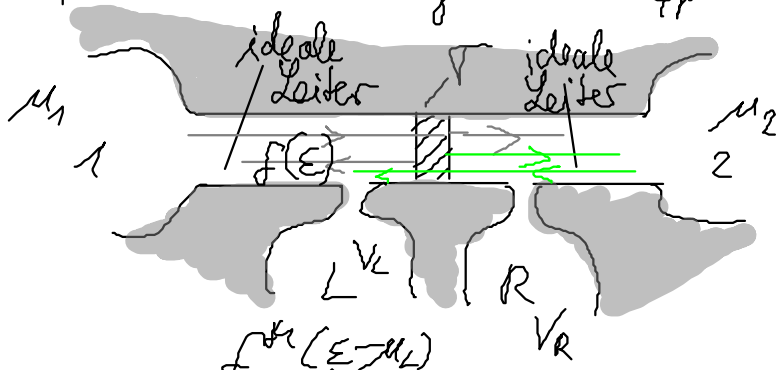


# 2.4 Die Formel von Landauer

$$G_{4p} = \frac{2e^2}{h} \frac{T}{R}$$

• für  $T \rightarrow 1$  geht  $G_{4p} \rightarrow \infty$   
 $R \rightarrow 0$  geht  $R_{4p} \rightarrow 0$

• 2 Proben Messung  $G_{2p} = \frac{2e^2}{h} T$   
 4 Proben Messung  $G_{4p} = \frac{2e^2}{h} \frac{T}{R}$



$$G_{4p} = \frac{eI}{\mu_L - \mu_R}$$

$$G_{2p} = \frac{eI}{\mu_1 - \mu_2}$$

• Verteilungsfunktionen

$$f^L(\epsilon) = f^{L \rightarrow}(\epsilon) + f^{L \leftarrow}(\epsilon)$$

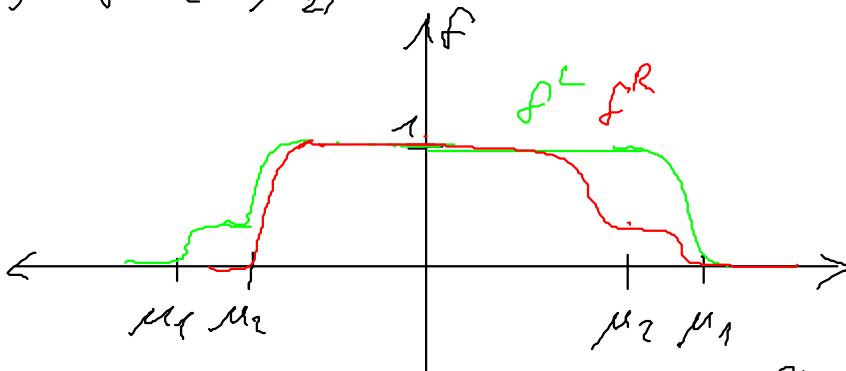
$$f^{L \rightarrow}(\epsilon) = f^R(\epsilon - \mu_1)$$

$$f^{L \leftarrow}(\epsilon) = R f^L(\epsilon - \mu_1) + T f^R(\epsilon - \mu_2)$$

$$f^R(\epsilon) = f^{R \rightarrow}(\epsilon) + f^{R \leftarrow}(\epsilon)$$

$$f^{R \rightarrow}(\epsilon) = T f^L(\epsilon - \mu_1) + R f^R(\epsilon - \mu_2)$$

$$f^{R \leftarrow}(\epsilon) = f^{R \rightarrow}(\epsilon - \mu_2)$$



• Eine Spannungsmessung misst  $\mu = \int d\epsilon f(\epsilon)$

• offensichtlich richtig für thermische Verteilungen  $\mu = \int d\epsilon f^R(\epsilon - \mu)$

$$f^R = \frac{1}{\exp\left[\frac{\epsilon - \mu}{k_B T}\right] + 1} \quad \text{für } \mu \gg k_B T$$

• Gilt auch für beliebige Verteilung  $f(\epsilon)$

z.B. bei L:  $I = \frac{2e}{h} \int d\epsilon [f(\epsilon) - f^R(\epsilon - \mu_L)]$  (Ein Kanal)

↳ Im der Probe

$$I = \frac{2e}{h} \left[ \int d\varepsilon f(\varepsilon) - \mu_j \right]$$

• Bei Spannungsmessung wird  $\mu_c$  so eingestellt, dass  $I=0$

$\Rightarrow \mu_c = \int d\varepsilon f(\varepsilon)$  Faktor wegen Aufg. li & sind rechts propagierendes  $f$

$$\mu_L = \frac{1}{2} \int_0^\infty d\varepsilon [f^L(\vec{\varepsilon}) + f^L(\varepsilon)] = \frac{1}{2} [\mu_1 + R\mu_1 + T\mu_2]$$

$$\mu_R = \frac{1}{2} \int_0^\infty d\varepsilon [f^R(\vec{\varepsilon}) + f^R(\varepsilon)] = \frac{1}{2} [\mu_2 + T\mu_1 + R\mu_2]$$

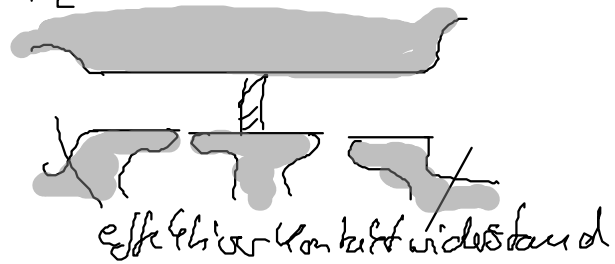
$$\mu_L - \mu_R = \frac{1}{2} (1 + R - T) (\mu_1 - \mu_2) = R (\mu_1 - \mu_2)$$

$$G_{4P} = \frac{eI}{\mu_L - \mu_R} = \frac{eI}{R(\mu_1 - \mu_2)} = \frac{1}{R} G_{2P} = \frac{2e^2}{h} \frac{I}{R}$$

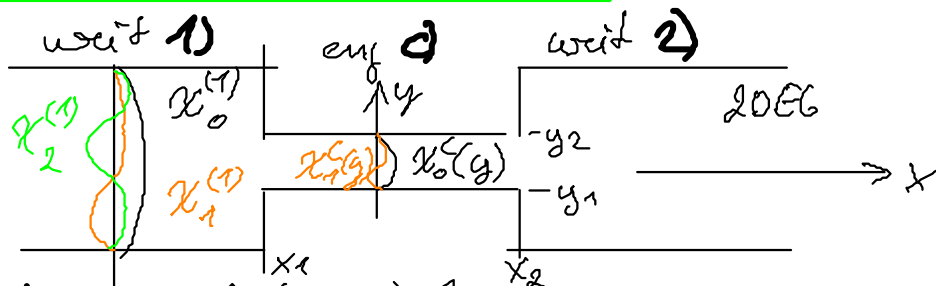
• Interpretation: Kontaktwiderstand  $R_c$

$$R_{2P} = R_{4P} + R_c$$

$$\frac{h}{2e^2 T} = \frac{hR}{2e^2 T} + R_c \Rightarrow R_c = \frac{h}{2e^2}$$



## 2.5 Multi-Kanal-Problem



$n$  einlaufende Moden  
 $n'$  reflektierte Moden  
 $n''$  weitere Moden

1) von links einlaufende Welle

$$\psi_{in}^{(1)} = \sum_n r_n^{(1)}(E_F) x_n^{(1)}(y) e^{ik_n x} \quad E_n + \frac{\hbar^2 k_n^2}{2m} = E_F$$

Reflektierte Welle

$$\psi_{out}^{(1)} = \sum_{n'} r_{n'}^{(1)}(E_F) x_{n'}^{(1)}(y) e^{-ik_{n'} x} \quad E_{n'} + \frac{\hbar^2 k_{n'}^2}{2m} = E_F$$

Zerfallende Zustände sind wichtig am Auslassbad zu erfüllen

$$\psi_{dec}^{(1)} = \sum_{n''} c_{n''}(E_F) x_{n''}^{(1)}(y) e^{k_{n''} x} \quad E_{n''} - \frac{\hbar^2 k_{n''}^2}{2m} = E_F$$

c)  $\psi^{(2)}(x) = \sum_p \alpha_p^{(2)}(y) [\alpha_p e^{i\varepsilon_p x} + \beta_p e^{i\varepsilon_p x}]$

propagierend  $E_F > \varepsilon_p$   $E_F = \varepsilon_p + \frac{\hbar^2 k_p^2}{2m}$

zerfallend  $E_F < \varepsilon_p$   $E_F = \varepsilon_p - \frac{\hbar^2 k_p^2}{2m}$

2)  $\psi_{out}^{(2)} = \sum_m t_{m1}(E_F) x_m^{(2)}(y) e^{ik_m x} \quad E_F = E_m + \frac{\hbar^2 k_m^2}{2m}$

$$\psi_{\text{decay}}^{(2)} = \sum_{m1} a_{m1} (E_F) \chi_{m1}^{(2)}(y) e^{-k_{m1} x}$$

$$E_F = \epsilon_{m1} - \frac{\hbar^2 k_{m1}^2}{2m}$$

• Anschlussbedingungen bei  $x_1$  und  $x_2$

$$\left. \begin{aligned} \psi(x_i - 0, y) &= \psi(x_i + 0, y) \\ \psi'(x_i - 0, y) &= \psi'(x_i + 0, y) \end{aligned} \right\} \text{für } y \in (y_1, y_2)$$

$$\psi(x_1 - 0, y) = \psi(x_2 + 0, y) = 0 \text{ für } y > y_1 \text{ oder } y < y_2$$

• gelöst von Stone & Scalfar

⇒  $t_{m1}$  und  $r_{m1}$  bestimmt

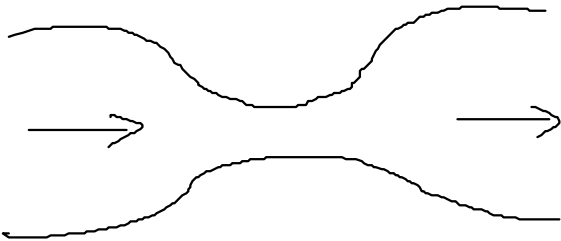
$$\Rightarrow \text{Transmissionswahrscheinlichkeit } T_n = \sum_{m \in 2} |t_{m1}|^2$$

$$\Rightarrow \text{Leitwert } G = \frac{2e^2}{\hbar} \sum_{n \in 1} T_n(E_F) = \frac{2e^2}{\hbar} \sum_n \sum_{m1} |t_{m1}|^2 = \frac{2e^2}{\hbar} \mathcal{T}(t, t^+)$$

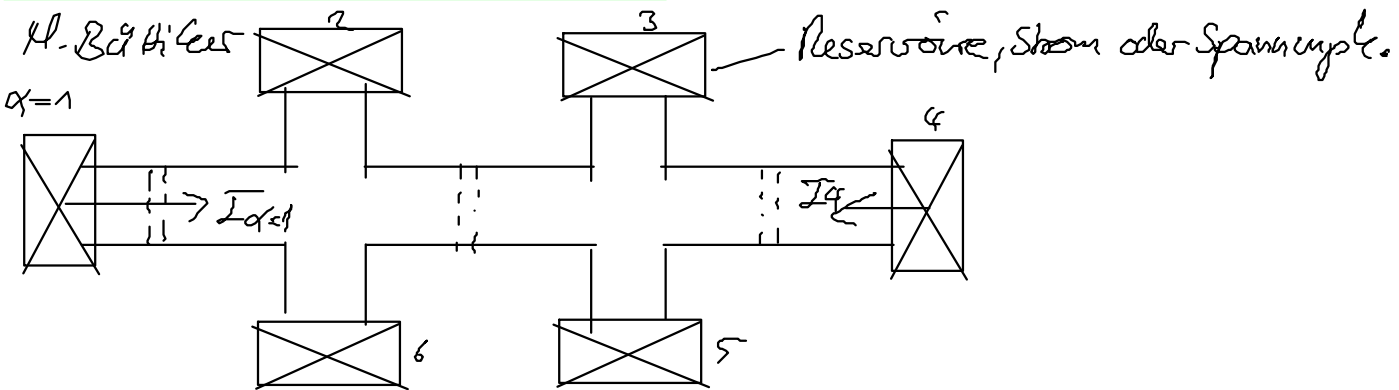
$$\Rightarrow \text{Reflexion } R_n(E_F) = \sum_{m1} |r_{m1}|^2$$

$$N_1 = \sum_n 1 = \sum_n (T_n + R_n) \quad \text{Zahl der eilayfunden Kanäle bei } E_F$$

## 2.6 Adiabatische Einschüierung (nächste Vorlesung)



## 2.7 Multi-Kontakt-Problem



• Brauche  $t_{n \leftarrow m}^{\beta \leftarrow \alpha} = t_{m1n}$

Transmissionsamplituden von Kontakt  $\alpha$  nach Kontakt  $\beta$

im Kanal  $n$  nach  $m$

$r_{mn}^\alpha$ : Reflexionsamplitude

- Gesamte Transmissionswahrscheinlichkeit

$$T_{pq} = \sum_{n=1}^{N_q} \sum_{m=1}^{N_p} |t_{nm}|^2$$

- Reflexionswahrscheinlichkeit

$$R_q = \sum_{m=1}^{N_q} \sum_{n=1}^{N_q} |r_{mn}^\alpha|^2$$

- Strom  $I_q = \int dE i_q(E)$

$$i_q(E) = \frac{2e}{h} \sum_{\beta \neq \alpha} [T_{\beta\alpha}(E) f_\beta^{\mu_\beta}(E) - T_{\alpha\beta}(E) f_\alpha^{\mu_\alpha}(E)]$$

erlaube  $\mu_\alpha \neq \mu_\beta$

**Gleichgewicht**: alle  $\mu_q$  gleich  $\Leftrightarrow i_q = 0$

$$\Rightarrow \sum_{\beta \neq \alpha} T_{\beta\alpha} = \sum_{\beta \neq \alpha} T_{\alpha\beta}$$

**Stromhaltung**:  $N_q = \sum_{\beta \neq \alpha} T_{\beta\alpha} + R_q$

$$\Rightarrow i_q(E) = \frac{2e}{h} \sum_{\beta \neq \alpha} T_{\alpha\beta} \underbrace{[f_\alpha^{\mu_\alpha}(E) - f_\beta^{\mu_\beta}(E)]}_{\text{für kleine absteigende } \mu_\alpha - \mu_\beta \text{ } \left(-\frac{\partial f^{\mu_\alpha}}{\partial E}\right)}$$

$$\Rightarrow I_q(E) = \frac{2e}{h} \sum_{\beta \neq \alpha} \int dE T_{\alpha\beta}(E) \cdot \left(-\frac{\partial f^{\mu_\alpha}}{\partial E}\right) (\mu_\alpha - \mu_\beta)$$

$$= \frac{2e}{h} \sum_{\beta \neq \alpha} T_{\alpha\beta}(E) (\mu_\alpha - \mu_\beta)$$

$$= \sum_{\beta \neq \alpha} G_{\alpha\beta} (\mu_\alpha - \mu_\beta) \text{ mit } G_{\alpha\beta} = \frac{2e^2}{h} T_{\alpha\beta}(E_F)$$

$$\text{umschreiben } I_q = \frac{2e}{h} \sum_{\beta \neq \alpha} T_{\alpha\beta}(E_F) \mu_\alpha - \frac{2e}{h} \sum_{\beta \neq \alpha} T_{\alpha\beta}(E_F) \mu_\beta$$

Büttiker  $\frac{h}{2e} I_q = (N_q - R_q(E_F)) \mu_\alpha - \sum_{\beta \neq \alpha} T_{\alpha\beta}(E_F) \mu_\beta$