

# 線形応答理論とランダウアー公式

島田典明, 加藤岳生

平成 29 年 12 月 29 日

## 1 概要

本レジメではまず線形応答の一般論について説明し、相互作用のない 1 次元電子系に 1 個の不純物ポテンシャルをおいた場合について、線形応答理論からランダウアー公式を導出する [1]。有限サイズ系の議論との対比のため、可能な限り系のサイズが無大のまま計算を行う。本論文では、計算の途中は  $e = 1$ ,  $\hbar = 1$  とし、最後の公式で次元解析によって  $e$ ,  $\hbar$  を復活させる。

## 2 線形応答の一般理論

無摂動のハミルトニアン  $\mathcal{H}_0$  に摂動として  $\mathcal{H}_{\text{ext}} = -F(t)\hat{A}$  を加えた場合、物理量  $\hat{B}$  を線形応答理論で求めると以下になる:[2]

$$\langle \hat{B}(t) \rangle_{\text{ext}} = \int_{-\infty}^{\infty} dt' F(t-t') C_{BA}^R(t') \quad (1)$$

$$C_{BA}^R(t) \equiv -i\Theta(t) \langle [\hat{B}(t), \hat{A}] \rangle \quad (2)$$

ここで  $\langle \dots \rangle$  は熱平衡状態における期待値、 $\langle \dots \rangle_{\text{ext}}$  は外場があるときの期待値である。また  $\langle \hat{B} \rangle = 0$  とし、

$$\Theta(t) = \begin{cases} 1 & (t > 0) \\ 0 & (t < 0) \end{cases} \quad (3)$$

は階段関数である。 $F(t) \propto F_0 e^{-i\omega t}$  の形を仮定すると、

$$\begin{aligned} \langle \hat{B}(t) \rangle_{\text{ext}} &= \int_{-\infty}^{\infty} dt' F_0 e^{-i\omega(t-t')} C_{BA}^R(t') \\ &= F_0 e^{-i\omega t} C_{BA}^R(\omega), \end{aligned} \quad (4)$$

$$C_{BA}^R(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} dt e^{i\omega t} C_{BA}^R(t), \quad (5)$$

となる。よって  $C_{BA}^R$  は線形応答係数そのものになる:

$$C_{BA}^R(\omega) = \frac{\langle \hat{B}(t) \rangle_{\text{ext}}}{F_0 e^{-i\omega t}}, \quad (6)$$

と決めることができる。 $C_{BA}^R(\omega)$ (もしくは $C_{BA}^R(t)$ )は遅延相関関数であるが、これは虚時間形式の相関関数 $C_{BA}(\tau)$ から以下の解析接続の手続きによって得られる:

$$C_{BA}(\tau) = -\langle T_\tau B(\tau) A(0) \rangle, \quad (7)$$

$$C_{BA}(i\omega_n) = \int_0^\beta d\tau C_{BA}(\tau) e^{i\omega_n \tau}, \quad (8)$$

$$C_{BA}^R(\omega) = C_{BA}(i\omega_n \rightarrow \omega + i\delta), \quad (9)$$

以下では簡単のため1次元電子系の電気伝導を考える。電子系に時間に依存するベクトルポテンシャル $A(x, t) = A(x) e^{-i\omega t}$ が存在するとき、摂動ハミルトニアンは、

$$\mathcal{H}_{\text{ext}} = \int dx' A(x') e^{-i\omega t} J(x'), \quad (10)$$

となる。ここで $J(x)$ は電流演算子である。この外場のもとで、電流を応答理論で求めると、

$$\langle J(x, t) \rangle_{\text{ext}} = - \int dx' A(x') e^{-i\omega t} C_{JJ}^R(x, x', \omega), \quad (11)$$

$$C_{JJ}^R(x, x', \omega) = \int_{-\infty}^{\infty} dt e^{i\omega t} C_{BA}^R(x, x', t), \quad (12)$$

$$C_{JJ}^R(x, x', t) \equiv -i\Theta(t) \langle [J(x, t), J(x', 0)] \rangle, \quad (13)$$

となる(熱平衡状態で電流が0であることを用いた)。電場が $E(x, t) = -\dot{A}(x, t) = i\omega A(x) e^{-i\omega t}$ で与えられることを用いると、

$$\langle J(x, t) \rangle_{\text{ext}} = \frac{1}{-i\omega} \int dx' E(x, t) C_{JJ}^R(x, x', \omega), \quad (14)$$

$$C_{JJ}^R(x, x', \omega) = \int dt e^{i\omega t} C_{JJ}^R(x, x', t), \quad (15)$$

$$C_{JJ}^R(x, x', t) = -i\Theta(t) \langle [J(x, t), J(x', 0)] \rangle \quad (16)$$

となる。非局所伝導度の定義

$$\langle J(x, t) \rangle_{\text{ext}} = \int dx' \sigma(x, x', \omega) E(x, t) \quad (17)$$

と比較することで、電気伝導度は電流電流相関関数によって計算されることがわかる:

$$\sigma(x, x', \omega) = \frac{1}{-i(\omega + i\delta)} C_{JJ}^R(x, x', \omega) \quad (18)$$

ここで $t = -\infty$ で無摂動状態にあるという境界条件を表すために、分母の $\omega$ を $\omega + i\delta$ に置き換えた。これを久保公式[3]という。虚時間形式からは、下記のように求められる。

$$C_{JJ}(x, x', \tau) = -\langle T_\tau J(x, \tau), J(x', 0) \rangle, \quad (19)$$

$$\Rightarrow C_{JJ}(x, x', i\omega_n) = \int_0^\beta d\tau C_{JJ}(\tau) e^{i\omega_n \tau}, \quad (20)$$

$$\Rightarrow \sigma(x, x', \omega) = \frac{1}{-i(\omega + i\delta)} C_{JJ}(x, x', i\omega_n \rightarrow \omega + i\delta), \quad (21)$$

### 3 Landauer 公式の導出

無限系において線形応答理論から Landauer 公式を導く手続きをまとめる。散乱体の位置を  $|x| \leq w$  とすると、散乱体から離れた場所で場の演算子を Right-going および Left-going の成分で分けてかくと、散乱行列  $S$  の成分を用いて、

$$\Psi_R(x) = \begin{cases} \int \frac{dk}{\sqrt{2\pi}} c_{kR} e^{ikx} & (x < -w) \\ \int \frac{dk}{\sqrt{2\pi}} (t(k)c_{kR} + r'(k)c_{kL}) e^{ikx} & (w < x) \end{cases} \quad (22)$$

$$\Psi_L(x) = \begin{cases} \int \frac{dk}{\sqrt{2\pi}} (t'(k)c_{kL} + r(k)c_{kR}) e^{-ikx} & (x < -w) \\ \int \frac{dk}{\sqrt{2\pi}} c_{kL} e^{-ikx} & (w < x) \end{cases} \quad (23)$$

となる。また電子間の相互作用がないときは時間発展を解くことができ、

$$\Psi_R(x, \tau) = \begin{cases} \int \frac{dk}{\sqrt{2\pi}} c_{kR} e^{ikx - \varepsilon_k \tau} & (x < -w) \\ \int \frac{dk}{\sqrt{2\pi}} (t(k)c_{kR} + r'(k)c_{kL}) e^{ikx - \varepsilon_k \tau} & (w < x) \end{cases} \quad (24)$$

$$\Psi_L(x, \tau) = \begin{cases} \int \frac{dk}{\sqrt{2\pi}} (t'(k)c_{kL} + r(k)c_{kR}) e^{-ikx - \varepsilon_k \tau} & (x < -w) \\ \int \frac{dk}{\sqrt{2\pi}} c_{kL} e^{-ikx - \varepsilon_k \tau} & (w < x) \end{cases} \quad (25)$$

となる。ここで今無限系を考えているので、波数  $k$  の右向き進行波と波数  $-k$  の左向き進行波のエネルギーが同じ値  $\varepsilon_k$  をもつことを使った。

この場の演算子を用いると電流演算子  $J(x)$  は

$$J(x) = v_F(\rho_R(x) - \rho_L(x)) = v_F(\Psi_R^\dagger(x)\Psi_R(x) - \Psi_L^\dagger(x)\Psi_L(x)) \quad (26)$$

である。これより電流電流相関関数は

$$C_{JJ}(x, x', \tau) = -\langle J(x, \tau)J(x', 0) \rangle \quad (27)$$

$$= v_F^2 \left[ -\langle \rho_R(x, \tau)\rho_R(x', 0) \rangle - \langle \rho_L(x, \tau)\rho_L(x', 0) \rangle \right. \\ \left. + \langle \rho_R(x, \tau)\rho_L(x', 0) \rangle + \langle \rho_L(x, \tau)\rho_R(x', 0) \rangle \right] \quad (28)$$

となる。

最初に  $x' < -w$ ,  $w < x$  に範囲を制限して考える。まず

$$\begin{aligned} & \langle \rho_R(x, \tau)\rho_R(x', 0) \rangle \\ &= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 dk_3 dk_4 e^{-ik_1 x + \varepsilon_{k_1} \tau} e^{ik_2 x - \varepsilon_{k_2} \tau} e^{-ik_3 x'} e^{ik_4 x'} \\ & \quad \times \langle (t^*(k_1)c_{k_1 R}^\dagger + r'^*(k_1)c_{k_1 L}^\dagger)(t(k_2)c_{k_2 R} + r'(k_2)c_{k_2 L})c_{k_3 R}^\dagger c_{k_4 R} \rangle \\ &= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 t^*(k_1)t(k_2) e^{-i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\ & \quad + \langle \rho_R(x, \tau) \rangle \langle \rho_R(x', 0) \rangle \end{aligned} \quad (29)$$

となる。同様にして、

$$\begin{aligned}
& \langle \rho_L(x, \tau) \rho_L(x', 0) \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 t'^*(k_1) t'(k_2) e^{i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad + \langle \rho_L(x, \tau) \rangle \langle \rho_L(x', 0) \rangle
\end{aligned} \tag{30}$$

である。他の電荷相関については、

$$\begin{aligned}
& \langle \rho_R(x, \tau) \rho_L(x', 0) \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 dk_3 dk_4 e^{-ik_1 x + \varepsilon_{k_1} \tau} e^{ik_2 x - \varepsilon_{k_2} \tau} e^{ik_3 x'} e^{-ik_4 x'} \\
&\quad \times \langle (t^*(k_1) c_{k_1 R}^\dagger + r'^*(k_1) c_{k_1 L}^\dagger) (t(k_2) c_{k_2 R} + r'(k_2) c_{k_2 L}) \\
&\quad \times (t'^*(k_3) c_{k_3 L}^\dagger + r^*(k_3) c_{k_3 R}^\dagger) (t'(k_4) c_{k_4 L} + r(k_4) c_{k_4 R}) \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 dk_3 dk_4 e^{-ik_1 x + \varepsilon_{k_1} \tau} e^{ik_2 x - \varepsilon_{k_2} \tau} e^{ik_3 x'} e^{-ik_4 x'} \\
&\quad \times \left[ t^*(k_1) r(k_4) \langle c_{k_1 R}^\dagger c_{k_4 R} \rangle \left\{ t(k_2) r^*(k_3) \langle c_{k_2 R} c_{k_3 R}^\dagger \rangle + r'(k_2) t'^*(k_3) \langle c_{k_2 L} c_{k_3 L}^\dagger \rangle \right\} \right. \\
&\quad \left. + r'^*(k_1) t'(k_4) \langle c_{k_1 L}^\dagger c_{k_4 L} \rangle \left\{ t(k_2) r^*(k_3) \langle c_{k_2 R} c_{k_3 R}^\dagger \rangle + r'(k_2) t'^*(k_3) \langle c_{k_2 L} c_{k_3 L}^\dagger \rangle \right\} \right] \\
&\quad + \langle \rho_R(x, \tau) \rangle \langle \rho_L(x', 0) \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 e^{-i(k_1 - k_2)(x + x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad \times \left[ t^*(k_1) r(k_1) + r'^*(k_1) t(k_1) \right] \left[ t(k_2) r^*(k_2) + r'(k_2) t'^*(k_2) \right] \\
&\quad + \langle \rho_R(x, \tau) \rangle \langle \rho_L(x', 0) \rangle
\end{aligned} \tag{31}$$

となるが、散乱行列  $S$  のユニタリ性より

$$t(k_2) r^*(k_2) + r'(k_2) t'^*(k_2) = t(k_2) r^*(k_2) - t(k_2) r^*(k_2) = 0 \tag{32}$$

なので、

$$\langle \rho_R(x, \tau) \rho_L(x', 0) \rangle = \langle \rho_R(x, \tau) \rangle \langle \rho_L(x', 0) \rangle \tag{33}$$

となる。同様に

$$\langle \rho_L(x, \tau) \rho_R(x', 0) \rangle = \langle \rho_L(x, \tau) \rangle \langle \rho_R(x', 0) \rangle \tag{34}$$

もいえる。以上より

$$\begin{aligned}
C_{JJ}(x, x', \tau) &= -\frac{v_F^2}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 t^*(k_1) t(k_2) e^{-i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad - \frac{v_F^2}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 t'^*(k_1) t'(k_2) e^{+i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad - \left( \langle \rho_R(x, \tau) \rangle - \langle \rho_L(x, \tau) \rangle \right) \left( \langle \rho_R(x', 0) \rangle - \langle \rho_L(x', 0) \rangle \right)
\end{aligned} \tag{35}$$

が いえる。最後の項は熱平衡状態で  $\langle \rho_R(x', 0) \rangle = \langle \rho_L(x', 0) \rangle$  より、落とすことができる。松原振動数でフーリエ変換を施すと

$$\begin{aligned}
C_{JJ}(x, x', i\omega_m) &= \frac{v_F^2}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 t^*(k_1) t(k_2) e^{-i(k_1 - k_2)(x - x')} \frac{f(\varepsilon_{k_1}) - f(\varepsilon_{k_2})}{i\omega_m + \varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2}} \\
&\quad \frac{v_F^2}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 t'^*(k_1) t'(k_2) e^{i(k_1 - k_2)(x - x')} \frac{f(\varepsilon_{k_1}) - f(\varepsilon_{k_2})}{i\omega_m + \varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2}} \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 t^*(\varepsilon_1) t(\varepsilon_2) e^{-i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_m + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \\
&\quad \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 t'^*(\varepsilon_1) t'(\varepsilon_2) e^{i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_m + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \quad (36)
\end{aligned}$$

となる。最後の等式では  $\varepsilon = v_F(k - k_F)$  を用いて波数からエネルギーに変数変換を行った。これより電気伝導度は

$$\begin{aligned}
\sigma(x, x', \omega) &= \frac{C_{JJ}(x, x', i\omega_m \rightarrow \omega + i\delta)}{-i(\omega + i\delta)} \\
&= -\frac{1}{i(\omega + i\delta)} \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 t^*(\varepsilon_1) t(\varepsilon_2) e^{-i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{\omega + i\delta + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \\
&\quad - \frac{1}{i(\omega + i\delta)} \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 t'^*(\varepsilon_1) t'(\varepsilon_2) e^{i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{\omega + i\delta + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \quad (37)
\end{aligned}$$

ここで  $\omega > 0$  とし、最初の因子  $1/(\omega + i\delta)$  からでてくる Drude 重みは無視すれば、

$$\begin{aligned}
\sigma(x, x', \omega) &= -\frac{1}{i\omega(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 \int d\varepsilon_2 [t^*(\varepsilon_1) t(\varepsilon_2) e^{-i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} + t'^*(\varepsilon_1) t'(\varepsilon_2) e^{i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F}] \\
&\quad \times (f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)) (-i\pi) \delta(\omega + \varepsilon_1 - \varepsilon_2) \quad (38)
\end{aligned}$$

$$= \frac{1}{4\pi} \int d\varepsilon (t^*(\varepsilon) t(\varepsilon + \omega) + t'^*(\varepsilon) t'(\varepsilon + \omega)) \frac{f(\varepsilon) - f(\varepsilon + \omega)}{\omega} \quad (39)$$

最後に  $\omega \rightarrow 0$  の極限を考え、透過確率

$$T(\varepsilon) = t^*(\varepsilon) t(\varepsilon) = t'^*(\varepsilon) t'(\varepsilon) \quad (40)$$

を用いると、

$$\begin{aligned}
\sigma_{DC}(x, x') &\equiv \lim_{\omega \rightarrow 0} \sigma(x, x', \omega) \\
&= \frac{1}{2\pi} \int d\varepsilon T(\varepsilon) \left( -\frac{\partial f(\varepsilon)}{\partial \varepsilon} \right) \quad (41)
\end{aligned}$$

となり、 $x, x'$  の値によらなくなる (ただし、 $x' < 0 < x$  を仮定していることに注意)。

次に  $x' < -w$ ,  $w < x$  に範囲を制限して考える。

$$\begin{aligned}
& \langle \rho_R(x, \tau) \rho_R(x', 0) \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 dk_3 dk_4 e^{-ik_1 x + \varepsilon_{k_1} \tau} e^{ik_2 x - \varepsilon_{k_2} \tau} e^{-ik_3 x'} e^{ik_4 x'} \\
&\quad \times \langle (t^*(k_1) c_{k_1 R}^\dagger + r'^*(k_1) c_{k_1 L}^\dagger) (t(k_2) c_{k_2 R} + r'(k_2) c_{k_2 L}) \\
&\quad \times (t^*(k_3) c_{k_3 R}^\dagger + r'^*(k_3) c_{k_3 L}^\dagger) (t(k_4) c_{k_4 R}^\dagger + r'(k_4) c_{k_4 L}^\dagger) \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 (t^*(k_1) t(k_1) + r'^*(k_1) r'(k_1)) \times (t^*(k_2) t(k_2) + r'^*(k_2) r'(k_2)) \\
&\quad e^{-i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2}) \tau} f(\varepsilon_{k_1}) (1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad + \langle \rho_R(x, \tau) \rangle \langle \rho_R(x', 0) \rangle
\end{aligned} \tag{42}$$

散乱行列  $S$  のユニタリー性より

$$t(k_1) t^*(k_1) + r'(k_1) t'^*(k_1) = t(k_2) t^*(k_2) + r'(k_2) t'^*(k_2) = 1 \tag{43}$$

がいえるので、

$$\begin{aligned}
\langle \rho_R(x, \tau) \rho_R(x', 0) \rangle &= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 e^{-i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2}) \tau} f(\varepsilon_{k_1}) (1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad + \langle \rho_R(x, \tau) \rangle \langle \rho_R(x', 0) \rangle
\end{aligned} \tag{44}$$

となる。同様にして、

$$\begin{aligned}
\langle \rho_L(x, \tau) \rho_L(x', 0) \rangle &= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 dk_3 dk_4 e^{ik_1 x + \varepsilon_{k_1} \tau} e^{-ik_2 x - \varepsilon_{k_2} \tau} e^{ik_3 x'} e^{-ik_4 x'} \\
&\quad \times \langle c_{k_1 L}^\dagger c_{k_2 L} c_{k_3 L}^\dagger c_{k_4 L}^\dagger \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 e^{i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2}) \tau} f(\varepsilon_{k_1}) (1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad + \langle \rho_L(x, \tau) \rangle \langle \rho_L(x', 0) \rangle,
\end{aligned} \tag{45}$$

$$\begin{aligned}
\langle \rho_R(x, \tau) \rho_L(x', 0) \rangle &= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 dk_3 dk_4 e^{-ik_1 x + \varepsilon_{k_1} \tau} e^{ik_2 x - \varepsilon_{k_2} \tau} e^{+ik_3 x'} e^{-ik_4 x'} \\
&\quad \times \langle (t^*(k_1) c_{k_1 R}^\dagger + r'^*(k_1) c_{k_1 L}^\dagger) (t(k_2) c_{k_2 R} + r'(k_2) c_{k_2 L}) c_{k_3 L}^\dagger c_{k_4 L}^\dagger \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 r'^*(k_1) r'(k_2) e^{-i(k_1 - k_2)(x + x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2}) \tau} f(\varepsilon_{k_1}) (1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad + \langle \rho_R(x, \tau) \rangle \langle \rho_L(x', 0) \rangle,
\end{aligned} \tag{46}$$

$$\begin{aligned}
\langle \rho_L(x, \tau) \rho_R(x', 0) \rangle &= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 dk_3 dk_4 e^{+ik_1 x + \varepsilon_{k_1} \tau} e^{-ik_2 x - \varepsilon_{k_2} \tau} e^{-ik_3 x'} e^{+ik_4 x'} \\
&\quad \times \langle c_{k_1 L}^\dagger c_{k_2 L}^\dagger (t^*(k_3) c_{k_3 R}^\dagger + r'^*(k_3) c_{k_3 L}^\dagger) (t(k_4) c_{k_4 R} + r'(k_4) c_{k_4 L}) \rangle \\
&= \frac{1}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 r'^*(k_1) r'(k_2) e^{i(k_1 - k_2)(x + x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2}) \tau} f(\varepsilon_{k_1}) (1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
&\quad + \langle \rho_L(x, \tau) \rangle \langle \rho_R(x', 0) \rangle
\end{aligned} \tag{47}$$

以上より

$$\begin{aligned}
C_{JJ}(x, x', \tau) = & -\frac{v_F^2}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 e^{-i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
& - \frac{v_F^2}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 e^{i(k_1 - k_2)(x - x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
& + \frac{v_F^2}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 r'^*(k_1) r'(k_2) e^{-i(k_1 - k_2)(x + x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
& + \frac{v_F^2}{(2\pi)^2} \int dk_1 dk_2 r'^*(k_1) r'(k_2) e^{i(k_1 - k_2)(x + x') + (\varepsilon_{k_1} - \varepsilon_{k_2})\tau} f(\varepsilon_{k_1})(1 - f(\varepsilon_{k_2})) \\
& - (\langle \rho_L(x, \tau) \rangle - \langle \rho_R(x, \tau) \rangle)(\langle \rho_R(x', 0) \rangle - \langle \rho_L(x', 0) \rangle). \tag{48}
\end{aligned}$$

最後の項は熱平衡状態で  $\langle \rho_R(x', 0) \rangle = \langle \rho_L(x', 0) \rangle$  より、落とすことができる。フーリエ変換を行い、波数積分をエネルギー積分に置き換えると、

$$\begin{aligned}
C_{JJ}(x, x', i\omega_n) = & \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 e^{-i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_n + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \\
& + \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 e^{i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_n + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \\
& - \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 r'^*(\varepsilon_1) r'(\varepsilon_2) e^{-i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x + x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_n + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \\
& - \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 r'^*(\varepsilon_1) r'(\varepsilon_2) e^{i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x + x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_n + \varepsilon_1 - \varepsilon_2}. \tag{49}
\end{aligned}$$

これより電気伝導度は、

$$\begin{aligned}
\sigma^R(x, x', \omega) = & \frac{C_{JJ}(x, x', i\omega_m \rightarrow \omega + i\delta)}{i(\omega + i\delta)} \\
= & -\frac{1}{i(\omega + i\delta)} \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 e^{-i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_n + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \\
& - \frac{1}{i(\omega + i\delta)} \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 e^{i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_n + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \\
& + \frac{1}{i(\omega + i\delta)} \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 r'^*(\varepsilon_1) r'(\varepsilon_2) e^{-i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x + x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_n + \varepsilon_1 - \varepsilon_2} \\
& + \frac{1}{i(\omega + i\delta)} \frac{1}{(2\pi)^2} \int d\varepsilon_1 d\varepsilon_2 r'^*(\varepsilon_1) r'(\varepsilon_2) e^{i(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)(x + x')/v_F} \frac{f(\varepsilon_1) - f(\varepsilon_2)}{i\omega_n + \varepsilon_1 - \varepsilon_2}. \tag{50}
\end{aligned}$$

ここで  $\omega > 0$  とし、最初の因子  $1/(\omega + i\delta)$  からでてくる Drude 重みは無視すれば、

$$\begin{aligned}
\sigma^R(x, x', \omega) = & \frac{1}{4\pi} \int d\varepsilon e^{i\omega(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon) - f(\varepsilon + \omega)}{\omega} \\
& + \frac{1}{4\pi} \int d\varepsilon e^{-i\omega(x - x')/v_F} \frac{f(\varepsilon) - f(\varepsilon + \omega)}{\omega} \\
& - \frac{1}{4\pi} \int d\varepsilon r'^*(\varepsilon) r'(\varepsilon + \omega) e^{i\omega(x + x')/v_F} \frac{f(\varepsilon) - f(\varepsilon + \omega)}{\omega} \\
& - \frac{1}{4\pi} \int d\varepsilon r'^*(\varepsilon) r'(\varepsilon + \omega) e^{-i\omega(x + x')/v_F} \frac{f(\varepsilon) - f(\varepsilon + \omega)}{\omega}. \tag{51}
\end{aligned}$$

最後に  $\omega \rightarrow 0$  の極限を考え、透過確率

$$T(\varepsilon) = 1 - r^*(\varepsilon)r(\varepsilon) = 1 - r'^*(\varepsilon)r'(\varepsilon) \tag{52}$$

を用いると、

$$\begin{aligned}\sigma_{\text{DC}}(x, x') &= \lim_{\omega \rightarrow 0} \sigma(x, x', \omega) \\ &= \frac{1}{2\pi} \int d\varepsilon T(\varepsilon) \left( -\frac{\partial f(\varepsilon)}{\partial \varepsilon} \right)\end{aligned}\tag{53}$$

となり、やはり  $x, x'$  の値によらなくなる ( $0 < x', x$  を仮定していることに注意)。またこの結果は、 $x' < 0 < x$  の場合と同じである。

以上より、 $x'$  の符号に関わらず、 $\sigma_{\text{DC}}(x, x')$  は一定値である。これより、 $x > 0$  に対して電流は、

$$\begin{aligned}\langle J(x) \rangle &= \int dx' \sigma_{\text{DC}}(x, x') E(x') \\ &= \sigma_{\text{DC}} \int dx' E(x') = \sigma_{\text{DC}}(x, x') \Delta V\end{aligned}\tag{54}$$

となるので、コンダクタンス  $G$  は

$$G = \sigma_{\text{DC}} = \frac{1}{2\pi} \int d\varepsilon T(\varepsilon) \left( -\frac{\partial f(\varepsilon)}{\partial \varepsilon} \right)\tag{55}$$

となる。最後に電荷  $e$ ,  $\hbar$  を復活させると、

$$\begin{aligned}G &= \frac{e^2}{2\pi\hbar} \int d\varepsilon T(\varepsilon) \left( -\frac{\partial f(\varepsilon)}{\partial \varepsilon} \right) \\ &= \frac{e^2}{h} \int d\varepsilon T(\varepsilon) \left( -\frac{\partial f(\varepsilon)}{\partial \varepsilon} \right)\end{aligned}\tag{56}$$

となり、Landauer 公式が導かれる。

## 参考文献

- [1] H. Bruus and K. Flensberg, *Many-Body Quantum Theory in Condensed Matter Physics — An Introduction* (Oxford University Press, 2004).
- [2] 高田康民「多体問題」(朝倉書店, 1999).
- [3] R. Kubo, J. Phys. Soc. Jpn. **12** 570 (1957).