

О ДВИЖЕНИИ ВИХРЕВЫХ НИТЕЙ В СВЕРХПРОВОДЯЩИХ СПЛАВАХ

В.П.Галайко

В задаче о движении вихревых нитей в сверхпроводнике II рода [1] обычный гидродинамический подход затрудняется наличием решетки. В состоянии локального равновесия конденсат характеризуется сверхпроводящей скоростью \vec{v}_s и плотностью электронов N . Однако скорость релаксации N ввиду кулоновского взаимодействия настолько велика, что единственной "гидродинамической" величиной является \vec{v}_s . Не-
трудно получить уравнение для \vec{v}_s :

$$\vec{v}_3 = e/m (\vec{E} - \nabla \varphi),$$

но последнее есть тривиальное следствие уравнений Максвелла, поскольку согласно определению

$$\text{rot } \vec{v}_3 + (e/m) \vec{H} = 0$$

$$(\vec{v}_3 = 1/2m (\nabla x - 2e\vec{A}), \quad x - \text{фаза параметра упорядочения } \Delta = \\ = |\Delta| \exp(ix), \vec{H} = \text{rot} \vec{A}, \quad \hbar = c = 1).$$

Ввиду полевого характера движения вихря, как линии особенностей $v_3 \sim 1/2mr^2$, для решения задачи фактически достаточно найти непосредственно отклик сверхпроводящей системы на внешнее поле, т.е. ток $\vec{j} = \vec{j}\{\vec{A}\}$ как функционал от \vec{A} . В случае "грязных" сплавов ($\tau T_c \ll 1$) для физически разумных частот движения $\omega \tau \ll 1$ это может быть сделано прямым разложением \vec{j} по малому параметру ωt :

$$\vec{j} = \vec{j}_s\{\vec{v}_3\} + \vec{j}_n, \quad \vec{j}_n = \hat{\sigma}\{\vec{v}_3\} \vec{E},$$

где $\vec{j}_s\{\vec{v}_3\}$ – равновесный сверхпроводящий ток в заданном магнитном поле \vec{A} . Фаза x в \vec{v}_3 определяется дополнительным уравнением $\text{div} \vec{j}_s = 0$, которое вытекает из минимум части равновесного уравнения для параметра упорядочения. Ядро оператора проводимости $\hat{\sigma}\{\vec{v}_3\}$, как можно показать, представляется в виде

$$(-i) d/d\omega \langle j_i, j_k \rangle \Big|_{\omega \rightarrow 0},$$

где коррелятор $\langle j_i, j_k \rangle$ также вычислен по состоянию равновесия в заданном внешнем поле ^I. Приведенные соотношения составляют вместе с уравнениями Максвелла и уравнением непрерывности полную систему, позволяющую найти уравнения движения вихрей.

Для вывода этих уравнений удобно исходить из общих принципов неравновесной термодинамики (см., например, [3]). Работу, проведенную над системой внешним током \vec{j}_{BH} в единицу времени

$$\dot{W} = - \int dV \vec{j}_{BH} \cdot \vec{E},$$

можно выразить через отклик системы:

$$\dot{W} = \partial/\partial t \int dV \frac{H^2}{8\pi} + \int dV \left[\vec{j}_S \vec{E} + \vec{j}_N \vec{E} \right],$$

откуда ввиду $\vec{E} = (n/e) \vec{v}_S + v\varphi$ и $\operatorname{div} \vec{j}_S \{ \vec{v}_S \} = 0$ следует:

$$\dot{W} = \partial/\partial t \int dV \left[\frac{H^2}{8\pi} + F \{ \vec{v}_S \} \right] + \int dV \delta \{ \vec{v}_S \} E^2 \left(\frac{\delta}{\delta \vec{v}_S} \int dV P = \frac{m}{e} \vec{j}_S \right). \quad (1)$$

Согласно этому уравнению минимальная работа обратимого перехода в неравновесное состояние равна:

$$W_{min} = \int dV \left[\frac{H^2}{8\pi} + F \{ \vec{v}_S \} \right] = - \frac{\Delta S}{T} \quad (2)$$

(ΔS – отклонение энтропии от равновесного значения), в то время как потери на необратимые процессы представляются в виде $T \Delta \dot{S} \approx \int dV \delta \{ \vec{v}_S \} E^2$. Вычисление последнего интеграла для движущегося вихря дает

$$T \Delta \dot{S} = \int d\ell \eta v_l^2, \quad (3)$$

где интегрирование выполняется вдоль вихревой линии, v_l – скорость элемента нити.

Выразим величину W_{min} (2) через параметры нити, находящейся во внешнем поле. Для предельно жестких сверхпроводников ($\alpha \gg 1$) поле нити мало ($\sim \lambda/\alpha$ в безразмерных переменных [2]) и можно разложить выражение (2) по этой малой величине. Удерживая лишь слагающие, содержащие нить, до второго порядка малости, получим:

$$W_{min} = \int dV \left[\frac{\bar{H} \delta \bar{H}}{4\pi} + \frac{m}{e} \vec{j}_S \delta \vec{v}_S \right] + \int dV \left[\frac{(\delta \bar{H})^2}{8\pi} + \frac{m}{2e} \delta \vec{j}_S \delta \vec{v}_S \right],$$

где $\delta \bar{H}, \delta \vec{j}_S, \delta \vec{v}_S$ – величины, описывающие вихрь. Интегрирование этого выражения по частям при помощи формулы $\delta \bar{H} = (-\frac{m}{e}) \operatorname{rot} (\delta \vec{v}_S)$ и уравнений Максвелла приводит из-за наличия особенности у $\delta \vec{v}_S$ к следующему результату:

$$W_{min} = \frac{1}{4e} \int d\ell \bar{H} + \epsilon_0 \int d\ell \quad (4)$$

($\epsilon_0 = \delta H_m / 8e$ – собственная энергия вихря на единицу длины, δH_m – поле в центре вихря). Второй член, очевидно, представляет "упругую" энергию нити.

Из уравнений релаксации параметров частичного равновесия системы (т.е. координат $\vec{r}(\varphi, t)$ нити): $\dot{x}_i = v_{li} = \int dl' f_{ik} \frac{\delta S}{\delta x_k}$ благодаря (2) и (3) и онзагеровскому принципу симметрии f_{ik} следует²:

$$\vec{v}_l = \frac{T}{\eta} \frac{\delta S}{\delta r} = - \frac{1}{\eta} \frac{\delta W_{min}}{\delta r}.$$

Отсюда, варьируя (4) по элементу нити, находим окончательно:

$$\gamma \vec{v}_l = [\vec{j}_T \times \vec{\Phi}_o] + \epsilon_o \frac{\vec{n}}{R}, \quad (5)$$

где $\vec{j}_T \equiv \vec{j}_S$ — внешний ток, $\vec{\Phi} = \vec{B}/e$ — магнитный поток вихря, \vec{n} — главная нормаль к вихревой линии, R — радиус кривизны нити. Отметим, что согласно полученному уравнению эффективная масса нити ввиду приближения $\omega T \ll 1$, естественно, равна нулю. Благодаря нелинейности функционалов $\delta_S \{\vec{v}_s\}$ и $\delta \{\vec{v}_s\}$ коэффициенты γ и ϵ_o , вообще говоря, зависят от внешнего тока. Простые оценки показывают, что границы применимости уравнения (5) даются неравенствами: $j_T \ll j_{kp}$, $R \gg \lambda/e$ (λ — глубина проникновения поля).

При наложении постоянного внешнего тока \vec{j}_T не смешанное состояние в сверхпроводнике средняя напряженность электрического поля, создаваемая движущимися вихрями, равна: $\vec{E}_{sp} = -[\vec{v}_l \times \vec{B}]$, откуда с учетом уравнения (5) следует: $\vec{E}_{sp} = \rho \vec{j}_T$. Для сопротивления имеем:

$$\rho = \frac{\Phi_0 B}{\eta} = \frac{\Phi_0 B}{e \gamma}$$

и вблизи T_c для не слишком сильных полей $\rho = \rho_n \frac{\sigma}{H_{c2}}$ [1].

Автор считает своим приятным долгом поблагодарить Дж.Бардина (СИА) за оказанное им стимулирующее влияние на эту работу и И.М.Лифшица за привлечение внимания к работам А.М.Косевича [4] по теории движения дислокаций, формально близкой к рассмотренной задаче.

Харьковский
государственный университет
им. А.М.Горького
124

Поступило в редакцию
15 декабря 1965 г.

Литература

- [1] C.F.Hempstead, V.B.Kim. Phys. Rev. Lett., 12, 145, 1964;
A.R.Strand, C.F.Hempstead, V.B.Kim. Phys. Rev. Lett., 13,
794, 1964; P.W.Anderson, V.B.Kim. Revs. Mod. Phys., 36, 39,
1964; J.Bardeen. Phys. Rev. Lett., 13, 747, 1964; M.J.Stephen,
J.Bardeen. Phys. Rev. Lett., 14, 112, 1965.
- [2] А.А.Абрикосов. ЖЭТФ, 32, 1442, 1957.
- [3] С.де Гроот, П.Мазур. Неравновесная термодинамика. Изд. "Мир",
1964.
- [4] А.И.Косевич. Теория дислокаций. Ротапринт ФТИ АН УССР, Харьков,
1963.

-
- 1) В локальном приближении эти вычисления были проведены автором под руководством Дж.Бардина (США). В частности, для коэффициента вязкости движущегося вихря вблизи T_c было получено значение: $\eta = \kappa \sigma_n H_{c2} / e$, где σ_n - проводимость нормального металла.
 - 2) Единственное антисимметричное выражение, которое нужно было бы рассмотреть, $\tilde{v}_{ik} \sim e_{ijk} \tilde{v}_{jk}$, приводит к силе, действующей вдоль нити. Остальные выражения не согласуются с законом сохранения энергии, вытекающим из [1].