

СОПРОТИВЛЕНИЕ ВИСМУТОВЫХ МИКРОКОНТАКТОВ ПРИ НИЗКИХ ТЕМПЕРАТУРАХ

И.Л.Броневой, Ю.В.Шарвин

Обнаружен максимум дифференциального сопротивления $\frac{\partial U}{\partial J}$ (U) висмутовых микроконтактов при $U = 0$. $\frac{\partial U}{\partial J}$ (0) возрастает с понижением температуры, как сопротивление сильно деформированного висмута. Форма максимума соответствует представлению о разогреве электронного газа вблизи контакта до эффективной температуры большей температуры решетки.

Микроконтакты изготавливались путем приведения в соприкосновение проволоки $\varnothing 100$ мк с массивным образцом или другой проволокой с последующей сваркой током при азотной или гелиевой температуре, напряжении 100 В и балластном сопротивлении 1 МОм.

При исследовании дифференциальных вольт-амперных характеристик $\frac{\partial U}{\partial J} (U)$ контактов между образцом из чистого висмута $\rho_{293 \text{ K}} > 200 \Omega$

$$\rho_{4,2 \text{ K}}$$

и проволоками из различных металлов (Cu, W, Bi) вблизи $U = 0$ устойчиво появлялась особенность, имевшая наиболее простой симметричный вид в случае проволоки из чистого висмута (рис. 1, кривая 1). Изменение формы пика в интервале $-4 < U < 4$ мВ в зависимости от температуры представлено кривыми 2 - 7 рис. 1. Подобные же кривые наблюдались и в случае контактов, образованных двумя скрещенными висмутовыми проволоками, у которых два конца служили токоподводами и два других - потенциальными выводами, и в случае контактов, образовывавшихся при механическом разрушении проволоки в жидком гелии (кривая 8, рис. 1). Магнитные поля меньше 4 кэ практически не влияли на форму пика. В контрольных опытах с контактами Cu - Cu эффект отсутствовал. Измерения производились модуляционным методом [1] на частоте 975 Гц при амплитуде модуляции 0,02 - 0,04 мВ.

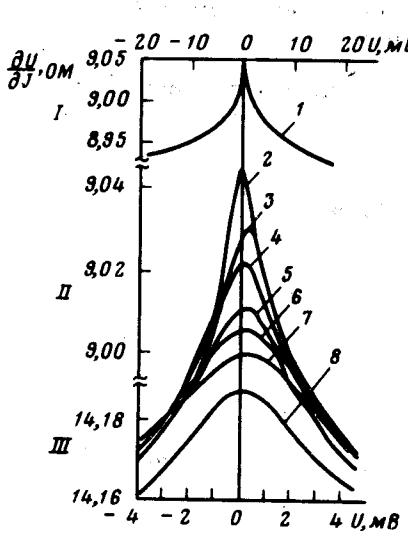


Рис. 1. Зависимость $\frac{\partial U}{\partial J}$ от U : 1 - контакт монокристалл + проволока, $T = 1,34 \text{ K}$ (верхняя шкала для U , шкала I для $\frac{\partial U}{\partial J}$). 2 - 7 - тот же контакт в растянутой шкале U при температурах 2 - $1,34 \text{ K}$, 3 - $1,95 \text{ K}$, 4 - $2,41 \text{ K}$, 5 - $2,92 \text{ K}$, 6 - $3,53 \text{ K}$, 7 - $4,2 \text{ K}$. 8 - контакт внутри трещины в проволоке, образовавшейся при гелиевых температурах. $T = 2,41 \text{ K}$ (III шкала для $\frac{\partial U}{\partial J}$)

Температурная зависимость $\left(\frac{\partial U}{\partial J} \right)_{U \rightarrow 0} = R(T)$ для пяти контактов показана на рис. 2. Несмотря на существенное различие в величине сопротивления, его относительное изменение не сильно варьируется от контакта к контакту. Это заставляет предположить, что температурная зависимость связана с особыми свойствами вещества в районе контакта,

а не с его формой и размерами. Исходная проволока имела при $4,2 \text{ K}$ $\rho = 3,3 \cdot 10^{-6} \text{ Ом} \cdot \text{см}$ и обычную зависимость $\rho(T)$, показанную на рис. 2.

Мы проделали несколько предварительных опытов по определению сопротивления сильно деформированного висмута. Проволока $\varnothing 100$ мк сплющивалась при гелиевой температуре до толщины ~ 50 мк на длине ~ 1 см. После снятия деформирующего давления проволока сохраняла приобретенные ею сверхпроводящие свойства (например, $R(4,2\text{ K}) = 4\text{ Ом}$, а $R(1,3\text{ K}) = 0,3\text{ Ом}$). После отжига в течение нескольких часов при азотной температуре сверхпроводимость, по-видимому, исчезала — сопротивление при $4,2\text{ K}$ оказывалось в несколько раз большим, чем до отжига, а его температурная зависимость становилась близкой к характеристикам контактов. На рис. 2 представлены данные для деформированной проволоки с $\rho = 1,9 \cdot 10^{-3}\text{ Ом} \cdot \text{см}$. Возможно, что насыщение роста сопротивления микроконтакта при $0,5\text{ K}$ на рис. 2 свидетельствует о начале сверхпроводящего перехода, также как и неустойчивость, приводившая к разбросу точек при $T < 0,7\text{ K}$.

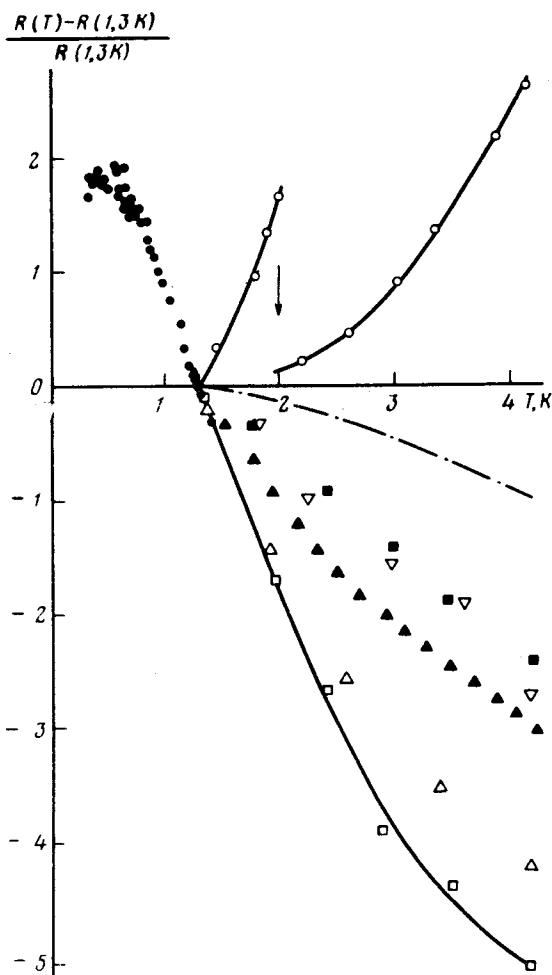


Рис. 2. Зависимость $R = \frac{\partial U}{\partial J} \Big|_{U=0}$ от температуры. Для микроконтактов: \square — монокристалл + проволока (кривые 2 — 7 на рис. 1); \blacksquare — контакт внутри трещины в проволоке (кривая 8 на рис. 1); \diamond , \bullet , Δ — скрученные проволоки с сопротивлением контакта при $4,2\text{ K}$ соответственно $55, 15$ и $3,5\text{ Ом}$. Для проволок: \circ — недеформированная проволока. В правой части кривой масштаб уменьшен в 10 раз. \blacktriangle — сплющенная проволока

Количество дефектов в металле вблизи микроконтакта, видимо, настолько велико, что длина свободного пробега электронов l_D уже мала по сравнению с диаметром контакта d . При этом условии $R = \rho/d$.

Уменьшение $\partial U / \partial J$ при увеличении U можно связать с нагревом электронов, диффундирующих в районе контакта, до эффективной температуры Θ , определяемой из зависимости сопротивления от T для данного контакта, т.е. из соотношения $R(\Theta) = \frac{\partial U}{\partial J}(U)$.

С другой стороны величина Θ входит в уравнение теплопередачи от системы электронов к решетке, которая предполагается находящейся при температуре гелиевой ванны T . Согласно [2, 3] плотность мощности, передаваемой решетке висмута, $w = \alpha(\Theta^3 - T^3)$, где $\alpha = 7,6 \text{ вт}/\text{см}^3 \cdot \text{К}^3$. Отсюда по порядку величины

$$\frac{U^2}{R} \cong d^3 \alpha (\Theta^3 - T^3).$$

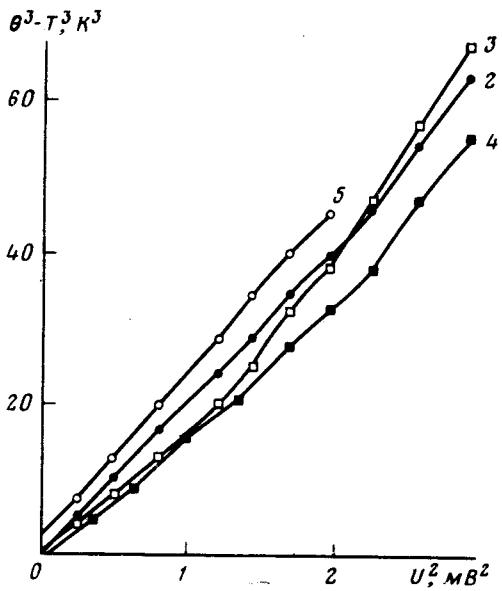


Рис. 3

На рис.3 величина $\Theta^3 - T^3$, определенная для кривых 2 – 5 рис.1 при помощи нижней кривой на рис.2, отложена, как функция U^2 . Использование при построении графика второй или четвертой степени Θ и T привело бы к большему отличию кривых от прямой. Из наклона кривых можно определить для данного контакта величину $d = 10^{-3}$ см и $\rho = 10^{-2}$ Ом·см. Принимая для висмута $\rho l = 2,8 \cdot 10^{-8}$ Ом · см² [4], получаем $l_D = 3 \cdot 10^{-6}$ см $\ll d$. Диффундируя, электрон смещается

на расстояние $\sqrt{l_D l_{eph}}$ порядка d между двумя электрон-фононными столкновениями (для висмута можно принять $l_{eph} = 1,9 \cdot T^{-2}$ см [5]). Электрон, таким образом, отдает свою энергию решетке вблизи контакта, что оправдывает применение для оценок уравнения локальной теплопередачи. Оценка теплопроводности решетки с плотностью дефектов, определенной из величины ρ , согласно [6] показывает, что температура решетки вблизи контакта практически равна температуре ванны.

В настоящее время трудно сделать определенные предположения относительно механизма наблюденного роста сопротивления с понижением температуры. Изменение концентрации носителей с температурой, вычисленное согласно [7], дает существенно меньший эффект (штрих-пунктирная кривая на рис. 2).

Авторы благодарны А.Ф.Андрееву, Н.В.Заварицкому, И.П.Крылову и Э.И.Рашба за обсуждение результатов.

Институт физических проблем

Поступила в редакцию

Академии наук СССР

20 июня 1978 г.

Литература

- [1] И.П.Михин, И.К.Янсон. Физика конденсированного состояния, изд. ФТИНТ АН УССР, 29, 122, 1973.
- [2] М.И. Каганов, И.М.Лифшиц. Л.В.Танатаров. ЖЭТФ, 31, 232, 1956.
- [3] И.П.Крылов, Ю.В.Шарвин. Письма в ЖЭТФ, 23, 166, 1976.
- [4] В.С.Эдельман. УФН, 123, 257, 1977.
- [5] И.Н.Жиляев, Л.П.Межов-Деглин. ЖЭТФ, 70, 971, 1976.
- [6] В.Н.Копылов, Л.П.Межов-Деглин. ФТТ, 15, 13, 1973.
- [7] Г.Д.Белов, Ф.Г.Серова. Известия высш. уч. зав., сер. Физика, 6, 139, 1969.