## Влияние тепловых флуктуаций на резистивные свойства композитов ВТСП + CuO

© М.И. Петров, Д.А. Балаев, К.А. Шайхутдинов, Б.П. Хрусталев

Институт физики им. Л.В.Киренского Сибирского отделения Российской академии наук, 660036 Красноярск, Россия

(Поступила в Редакцию 27 мая 1997 г.)

Исследовано влияние механизма термоактивационного проскальзывания фазы (TAPS) на резистивные свойства композитов Y<sub>3/4</sub>Lu<sub>1/4</sub>Ba<sub>2</sub>Cu<sub>3</sub>O<sub>7</sub> + O<sub>7</sub>. Экспериментальные температурные зависимости электросопротивления описаны в рамках TAPS с использованием температурных зависимостей критического тока для туннельного перехода.

При температурах, близких к критической температуре сверхпроводников, образующих джозефсоновский переход, тепловые флуктуации могут разрушать фазовую когерентность берегов случайным образом. Разность фаз между сверхпроводниками в S - I - S-структуре (где S сверхпроводник, І — диэлектрик) под действием тепловых флуктуаций "проскальзывает" на  $2\pi$ , что приводит к появлению добавочной ненулевой разности потенциалов на джозефсоновской структуре. Это хорошо известный механизм "термоактивационного проскальзывания фазы" (Thermally Activated Phase Slippage — TAPS), описанных в [1,2] и наблюдавшийся в ВТСП-джозефсоновских структурах [3,4]. Термоактивационное проскальзывание фазы проявляется в первую очередь в уширении резистивного перехода, причем степень уширения связана с параметрами слабой связи между сверхпроводниками [2].

В настоящей работе сообщаются предварительные результаты исследования транспортных свойств двухфазных композитов из ВТСП и оксида меди, моделирующих сеть слабых S - I - S-связей джозефсоновского типа, в которых механизм термоактивационного проскальзывания фазы определяет их резистивные свойства. Выбор СиО в качестве второго ингредиента композитов основан на отсутствии его химического взаимодействия со сверхпроводником  $Y_{3/4}Lu_{1/4}Ba_2Cu_3O_7$  [5].

Композиты были приготовлены методом быстрого спекания [5] из Y<sub>3/4</sub>Lu<sub>1/4</sub>Ba<sub>2</sub>Cu<sub>3</sub>O<sub>7</sub> и CuO в режиме: 2 min при 910°С с последующим насыщением кислородом при 350°C в течение 3 h. На дебаеграммах композитных образцов присутствуют рефлексы только от структуры 1-2-3 и от CuO. Дополнительных рефлексов обнаружено не было. Хотя оксид меди является слабовырожденным полупроводником, его удельное сопротивление ниже 100 К столь велико, что его можно считать диэлектриком. Косвенным подтверждением этого является квазитуннельный характер вольт-амперных характеристик (BAX) [6] композитов с 7.5 и 22.5 vol.% CuO, приведенных на рис. 1. Из этого рисунка видно увеличение дифференциального сопротивления композитов с ростом объемного содержания CuO в них. Это можно интерпретировать как увеличение эффективной толщины диэлектрической прослойки между сверхпроводящими кристаллитами.

На рис. 2, *а* и *b* представлены температурные зависимости электросопротивления R(T) композитов с 7.5 и 22.5 vol.% CuO соответственно. Измерительный ток составлял 0.001 от значения  $J_c$  при 4.2 К. Наблюдаются резкий скачок сопротивления, начинающийся при 93.5 К, который соответствует переходу кристаллитов ВТСП-компонента, и далее плавный "хвост", обусловленный переходом сети слабых связей джозефсоновского типа.

Из теории [2] следует, что сопротивление, обусловленное механизмом термоактивационного проскальзывания фазы, в пределе малого измерительного тока следует зависимости

$$R_p/R = \left\{ I_0(CJ_c(T)/T) \right\}^{-2}, \qquad (1)$$

где  $I_0$  — модифицированная функция Бесселя,  $J_c(T)$ , C — подгоночные параметры. Зависимость  $J_c(T)$ , используемая в (1), — критический ток в отсутствие температурных флуктуаций, C — нормировочная константа [3].



**Рис. 1.** Вольт-амперные характеристики композитов с 22.5 (1) и 7.5 vol.% CuO (2).  $T \simeq 4.2$  K.



**Рис. 2.** Экспериментальные зависимости R(T)/R (93.5 K) (крестики) композитов с 22.5 (*a*) и 7.5 vol.% CuO (*b*). Сплошные линии — рассчитанные из (1) с использованием зависимости  $J_c(T)$  Амбегаокара–Баратова [7] ( $T_c = 89$  K; C = 320 (*a*) и 560 (*b*)) (обозначено fit(A-B)) и с использованием зависимости  $J_c(T)$  из работы [8] ( $T_c = 89$  K; C = 480 (*a*) и 880 (*b*)) (обозначено fit(F-T)). Квадраты — экспериментальные зависимости  $J_c(T)$  композитов. Теоретические зависимости  $J_c(T)$ : A-B — Амбегаокара–Баратова [7], F-T — Фурусаки–Цукады [8].

Авторы работ [3,4] аппроксимировали зависимость  $J_c(T)$  вблизи  $T_c$  как  $J_c(T) \sim (1 - T/T_c)^n$ . Однако изза того, что в композитах ВТСП + СиО ширина перехода в сверхпроводящее состояние составляла десятки градусов Кельвина в отличие от нескольких градусов в работах [3,4], для подстановки в (1) мы использовали явную зависимость  $J_c(T)$ .

На рис. 2 также представлены расчетные зависимости R(T) с использованием  $J_c(T)$  Амбегаокара–Баратова (A-B) [7]. Однако лучшего согласия с экспериментом можно достичь, используя теоретическую зависимость  $J_c(T)$  Фурусаки–Цукады (F-T) для туннельного джозефсоновского перехода конечной протяженности [8].

Следует отметить, что в композитах протяженность слабой связи является случайной величиной и описывается некой функцией распределения, и, следовательно, можно ожидать, что это отразится на температурной зависимости электросопротивления композитов. Однако, как показано в [9], форма  $J_c(T)$  слабо зависит от величины изолирующей прослойки в *S* – *I* – *S*-структуре и в пределе больших толщин совпадает с зависимостью Амбегаокара-Баратова [7]. Следовательно, и зависимость (1) будет слабо зависеть от разброса толщин прослоек І. Слева на рис. 2, а и в приведены экспериментальные температурные зависимости критического тока композитов, измеренные по стандартному критерию 1 µV/ст четырехзондовым методом. Видно, что эти зависимости кардинально отличаются от теоретических *А*-*В* и *F*-*T* не только температурой, при которой величина  $J_c(T)$  становится равной нулю, но и характером кривизны. Что касается различия температур, то здесь ситуация ясна: температурная область, где реализуется механизм TAPS, будет характеризоваться нулевым критическим током. Отрицательный знак кривизны может быть следствием тепловых флуктуаций [1], редуцирования парного потенциала на S - I-интерфейсе из-за малости длины когерентности в ВТСП [10], а также особенностей спаривания носителей в ВТСП [11].

В заключение авторы выражают благодарность К.С. Александрову за полезное обсуждение результатов и А.Д. Васильеву за рентгеноструктурные измерения.

## Список литературы

- [1] Ю.М. Иванченко, Л.А. Зильберман. Письма в ЖЭТФ 8, 189 (1968).
- [2] V. Ambegaokar, B.I. Halperin. Phys. Rev. Lett. **22**, 1364 (1969).
- [3] R. Gross, P. Chaudhari, D. Dimos, A.Gupta, G. Koren. Phys. Rev. Lett. 64, 2, 228 (1988).
- [4] J. Gao, Yu.M. Boguslavskij, B.B.J. Klopman, D. Terpstra, R. Wijbrans, G.J. Gerritsma, H. Rogalla. Appl. Phys. Lett. 72, 2, 575 (1992).
- [5] М.И. Петров, Д.А. Балаев, К.А. Шайхутдинов, Б.П. Хрусталев, К.С. Александров. ДАН 346, 616 (1995).
- [6] G.E. Blonder, M. Tinkham, T.M. Klapwijk. Phys. Rev. B25, 4515 (1982).
- [7] V. Ambegaokar, A. Baratoff. Phys. Rev. Lett. 10, 486 (1963).
- [8] A. Furusaki, M. Tsukada. Physica B165-166, 967 (1990).
- [9] A. Furusaki, M. Tsukada. Phys. Rev. B43, 10164 (1991).
- [10] D. Deutscher, K.A. Muller. Phys. Rev. Lett. 59, 1745 (1987).
- [11] С.Н. Молотков. Письма в ЖЭТФ 61, 394 (1995).