

26

СВЕРХПРОВОДИМОСТЬ СПЛАВОВ СИСТЕМЫ  $Nb_3Al - Nb_3Ge$ *Н.Е.Алексеевский, Н.В.Агеев, Н.Н.Михайлов, В.Ф.Шамрай*

Ранее уже сообщалось [1 – 4], что при исследовании системы  $Nb_3Al - Nb_3Ge$  на зависимости  $T_K$  от состава наблюдался максимум, расположенный вблизи состава  $(Nb_3Al)_4Nb_3C_2$ , величина которого существенно возрастала при термообработке.

Мы провели дополнительные исследования свойств этих сплавов и влияния термообработки на  $T_K$ .

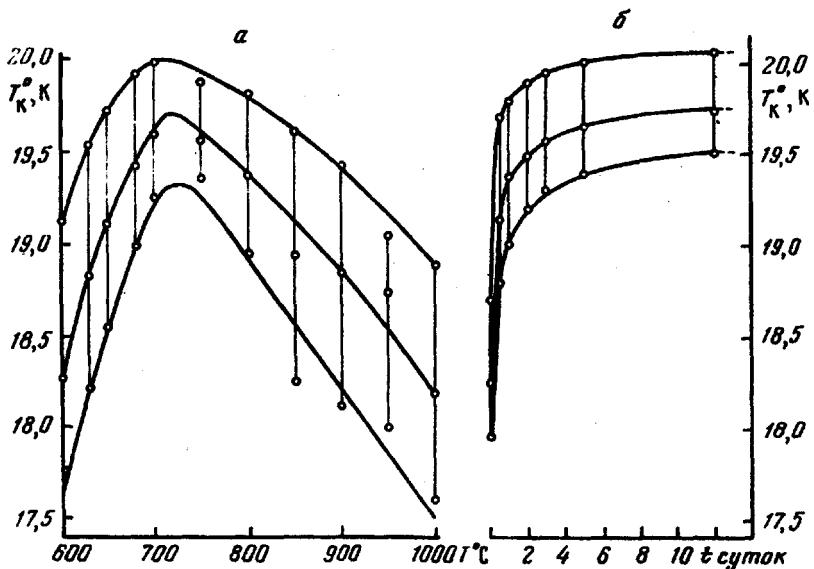


Рис. 1. а – зависимость  $T_K$  от температуры термообработки. Вертикальные линии характеризуют ширину перехода; б – зависимость  $T_K$  от времени термообработки при  $T = 700^{\circ}\text{C}$ . Вертикальные линии характеризуют ширину перехода

Для проведения термообработки образцы помещались в кварцевую трубку, которая откачивалась, заполнялась чистым газообразным гелием и отпаивалась. Кварцевая ампула с образцами помещалась в печь и после окончания отжига быстро погружалась в воду с  $T = 0^{\circ}\text{C}$ . Для определения оптимального режима термообработки отжиг проводился при различных температурах и в течение различного времени (рис. 1,2).

На рис. 2 приведено изменение сопротивления в области перехода для одного из металлокерамических образцов подвергнутых оптимальной термообработке.

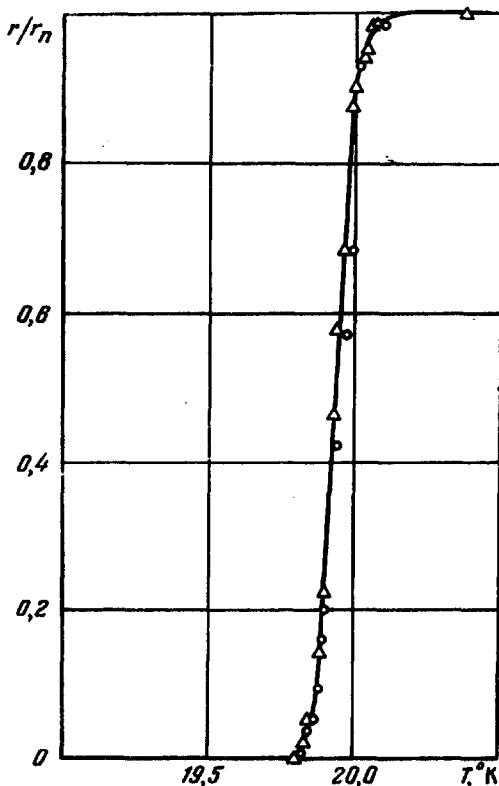


Рис. 2. Изменение сопротивления одного из термообработанных образцов в точке перехода. ○ – соответствуют повторным измерениям, проведенным через 7 дней

Измеряя сопротивление образца как функцию магнитного поля при разных температурах, можно построить зависимость критического поля от температуры. Значение  $\partial H_k / \partial T$  для  $T$ , близких к  $T_k$  при этом оказывается равным  $30 \text{ кз} / ^\circ\text{К}$ . Если оценить  $H_k$  при  $T = 0^\circ\text{K}$ , считая, что  $H_k = H_{k_0} [1 - (T/T_k)^{3/2}]$ , то  $H_k$  должно составлять  $380 \text{ кз}$ .

Исследование кривой перехода, полученной на массивном образце (имевшим форму неправильного цилиндра, высота которого обычно была 7 мм, а диаметр 4 – 5 мм) и на порошке, приготовленном из этого цилиндра, показали, что кривая перехода порошка смешена в область более низких температур и сильно растянута по сравнению с кривой массивного образца, причем при увеличении дисперсности образца такое смещение и размазанность кривой увеличиваются. Рентгеновские исследования, проведенные на порошке сплава, прошедшем отжиг при различных температурах, обнаружили возрастание параметра решетки при увеличении температуры отжига. Полученные данные приведены в таблице.

Образец	Постоянная решетка фазы со структурой А
Исходный порошок, приготовленный путем измельчения в ступке массивного образца, подвергнутого оптимальной термообработке	$5,1744 \pm 0,0004$
Тот же порошок после отжига при $700^{\circ}\text{C}$ в течение суток	$5,1754 \pm 0,0004$
Тот же порошок после отжига при $800^{\circ}\text{C}$ в течение суток	$5,1760 \pm 0,0004$
Тот же порошок после отжига при $900^{\circ}\text{C}$ в течение суток	$5,1767 \pm 0,0004$

Исследование кривых перехода образца, прошедшего отжиг при различных температурах, и параллельное определение формы линии (622) показало, что наряду с смещением в область низких температур и размытием кривой перехода при увеличении температуры отжига наблюдается сильное размытие рентгеновской линии, что можно рассматривать как следствие распада сплава при увеличении температуры отжига (см. рис. 3).

Приведенные данные показывают, что в системе  $\text{Nb}_3\text{Al} - \text{Nb}_3\text{Ge}$  имеется область сплавов, расположенная вблизи состава  $(\text{Nb}_3\text{Al})_4\text{Nb}_3\text{Ge}$ , критические температуры которых достигают  $20^{\circ}\text{K}$ . Высокие критические температуры получаются в том случае, когда образцы сплавов подвергаются специальной обработке, в результате которой в сплаве, имеющем решетку  $\beta - W$ , возможно, возникает упорядочение. Оптимальная температура термообработки равна  $700 - 750^{\circ}\text{C}$ . Повышение температуры термообработки до  $1000^{\circ}\text{C}$  приводит к снижению  $T_K$ . Понижение  $T_K$  может быть вызвано частичным распадом соединения состава, близкого к  $(\text{Nb}_3\text{Al})_4\text{Nb}_3\text{Ge}$ , которое образуется при оптимальной температуре термообработки.

Если при этом возникает упорядочение среди атомов Al и Ge, то оно должно сопровождаться появлением на рентгенограммах сверхструктурных линий. Большой период сверхструктуры, равный нескольким периодам исходной решетки, может привести к возникновению дополнительной ветви колебаний, граничная частота которой будет значительно ниже, чем основная граничная частота сплава. Возникнове-

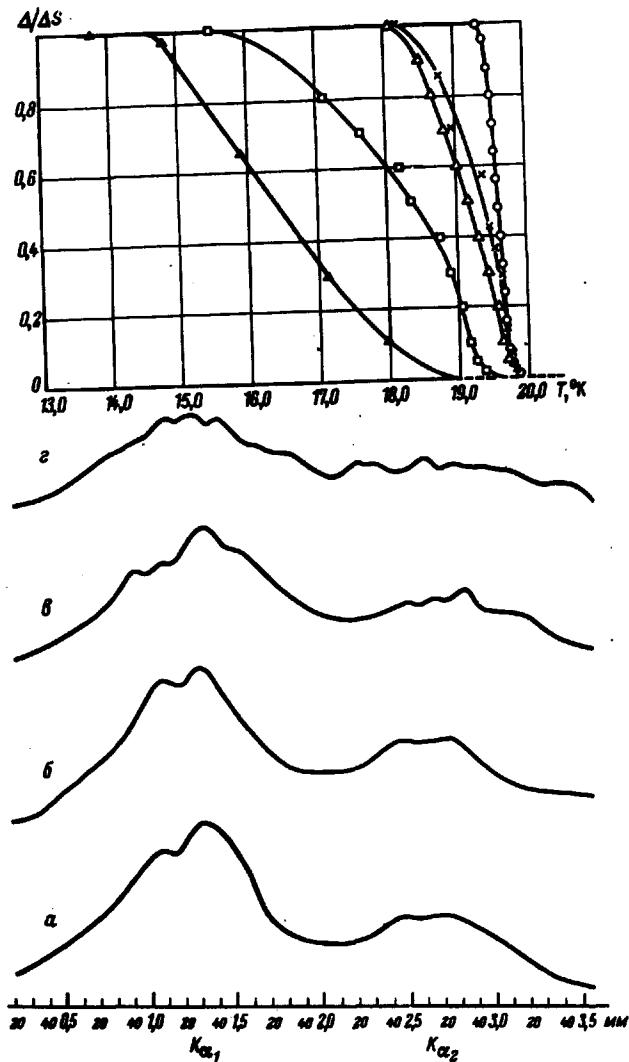


Рис. 3. Кривые перехода и форма рентгеновской линии (622) образцов термообработанных при разных температурах. Рентгенограммы снимались при комнатной температуре:  
 о — массивный образец после оптимальной термообработки;  $\times$ ,  $a$  — порошок, полученный из этого массивного образца;  $\Delta$ ,  $b$  — тот же порошок после отжига при  $700^{\circ}\text{C}$  в течение суток;  $\square$ ,  $c$  — тот же порошок после отжига при  $800^{\circ}\text{C}$ ;  $\gamma$ ,  $d$  — тот же порошок после отжига при  $900^{\circ}\text{C}$

ние дополнительной низкочастотной ветви может способствовать увеличению эффективного притяжения между электронами за счет обмена возбуждениями этой ветви. Экспериментальное доказательство сущ-

ствования такой ветви могло бы объяснить причину повышения  $T_K$  не только в данном, но и в других многокомпонентных сплавах.

Нельзя исключить также и то, что добавление небольших количеств германия увеличивает плотность состояний электронов на поверхности Ферми  $N(0)$  и именно поэтому вызывает увеличение  $T_K$ , приближая  $N(0)$  к максимуму зависимости  $N(0)$  от числа электронов на атом [5].

Если воспользоваться формулой для  $T_K$  из микроскопической теории сверхпроводимости,  $T_K = 1,14\theta e^{-1/\rho}$  и принять  $\theta \approx 180^\circ K$ , то можно оценить величину  $\rho$ , которая оказывается равной 0,42.

На основании теоретических работ [5],  $\rho$  не может превышать значение 0,5; при больших  $\rho$  решетка становится нестабильной. Полученное нами значение  $\rho$  близко к предельному, вследствие чего такой сплав может легко распадаться. Возможно, поэтому порошок, приготовленный из термообработанного образца сплава, имеет смещенную в область более низких температур кривую перехода при этом смещение увеличивается при увеличении дисперсности порошка.

Институт  
физических проблем  
Академии наук СССР

Поступило в редакцию  
14 ноября 1968 г.

### Литература

- [1] Н.Е.Алексеевский, Н.В.Агеев, В.Ф.Шамрай. Изв. АН СССР. Неорганические материалы, 11, 2156, 1966.
- [2] Н.В.Агеев, Н.Е.Алексеевский, Н.Н.Михайлов, В.Ф.Шамрай. Письма в ЖЭТФ, 6, 901, 1967.
- [3] Н.Е.Алексеевский. УФН, 95, 953, 1968.
- [4] Н.Е.Алексеевский, Н.В.Агеев, Н.Н.Михайлов, В.Ф.Шамрай. Докл. на XI Междунар. конф. по физике низких температур Sent-Andrus, Англия 1968 г.
- [5] F. G. Morin, G. P. Maita. Phys. Rev., 129, 1115, 1963.