© 2009 ІМФ (Інститут металофізики ім. Г. В. Курдюмова НАН України) Надруковано в Україні. Фотокопіювання дозволено тільки відповідно до ліцензії

PACS numbers: 61.05.cp, 61.48.De, 72.60.+g, 72.80.Rj, 72.80.Tm, 81.05.ub, 81.40.Rs

# Механізми електропровідности композиційних матеріялів на основі вуглецевих нанорурок різного структурного складу

### Т. А. Лень, Л. Ю. Мацуй, І. В. Овсієнко

Київський національний університет імені Тараса Шевченка, вул. Володимирська, 64, 01033 Київ, Україна

Експериментально показано, що механізми електропровідности для нановуглецевих матеріялів, що містять вуглецеві нанорурки, які мають різний структурно-фазовий склад, є різними. В рамках моделю з'єднань послідовних ефективних опорів з різними температурними залежностями опору виконано теоретичні розрахунки  $\rho(T)$ .

As shown, the mechanisms of electroconductivity for nanocarbon materials (NCM) with different structural and phase composition are different. Theoretical calculations of  $\rho(T)$  are performed within the scope of effective-resistance series-connections model for different temperature dependences of resistance.

Экспериментально показано, что механизмы проводимости для наноуглеродных материалов, которые содержат углеродные нанотрубки, имеющие разный структурно-фазовый состав, являются разными. В рамках модели последовательных соединений эффективных сопротивлений с разными температурными зависимостями сопротивления сделаны теоретические расчеты  $\rho(T)$ .

Ключові слова: нановуглецевий матеріял, вуглецеві нанорурки, електропровідність, слабка льокалізація, стрибкова провідність.

(Отримано 12 листопада 2008 р.)

### 1. ВСТУП

Вуглецеві нанорурки (ВНР) в останні роки привертають увагу багатьох дослідників завдяки широкому спектру можливостей їх використання, зокрема, в якості молекулярних приладів, сенсорів, газових накопичувачів, зондів електронних мікроскопів та багатьох

383

інших приладів. Завдяки своїм унікальним електронним властивостям ВНР можуть претендувати на роль головних «будівельних цеглин» наноелектроніки майбутнього.

Як відомо провідність ідеальної одностінної ВНР описується в рамках теорії одновимірної Латтінґерової рідини з ступеневою залежністю провідности від температур [1].

Для нановуглецевого матеріялу (HBM), що містить багатостінні ВНР в літературі відсутній єдиний погляд на механізми електропровідности. В ряді робіт [2, 3] для НВМ пропонується стрибковий механізм провідности із змінною довжиною стрибка, причому як для двовимірного, так і для тривимірного випадку. В [4] автори описують температурну залежність електроопору в НВМ в рамках «двозонного» моделю провідности, який використовується для опису електротранспортних властивостей графітових матеріялів. Крім того, для деяких НВМ, що містять багатостінні ВНР, авторами [5, 6] спостерігалися аномальні температурні та польові залежності електроопору, які пов'язуються авторами з проявом квантового ефекту слабкої льокалізації.

Таким чином, не зважаючи на значну кількість експериментальних результатів по дослідженню провідности в HBM, що містить BHP, в літературі відсутні статті, в яких би була проведена чітка кореляція між структурно-фазовим складом HBM і характером та механізмами електропровідности в ньому.

Метою даної роботи було експериментальне дослідження температурної залежности електроопору в зразках НВМ різного структурно-фазового складу, виявлення механізмів провідности в них та встановлення взаємозв'язку між структурно-фазовим складом НВМ та механізмами провідности НВМ.

### 2. МЕТОДИКА ВИКОНАННЯ ЕКСПЕРИМЕНТУ

Для досліджень електроопору були обрані два зразки HBM: зразок #1 — вихідний HBM, одержаний методою низькотемпературної конверсії монооксиду вуглецю СО в каталітичнім процесі реакції  $2CO = CO_2 + C$  з використанням металу-каталізатору (ніклю), та зразок #2 — підданий хемічному обробленню та відпалений за температури  $550^{\circ}$ С вихідний HBM.

На рисунку 1 наведено фраґменти дифрактограм для обох зразків. Як випливає з рисунку, для зразка #1 спостерігається слабка розмита 002-графітова лінія та інтенсивні лінії, що відповідають каталізатору ніклю. Термохемічне оброблення призводить до суттєвої зміни співвідношення інтенсивностей графітової лінії та ліній каталізатора. Інтенсивність графітової 002-лініїї зростає. Кутове положення 002-лініїї відповідає віддалі між шарами 0,37 нм. При цьому лінії каталізатора практично не спостерігаються.



Рис. 1. Дифрактограми зразків НВМ.

Як показала проведена в [7, 8] детальна аналіза структурнофазового складу зразків методою електронної мікроскопії, зразок #1 містить значну кількість фрактальних структур, частинок аморфного вуглецю з розміром до 500 нм, руркоподібні частинки діяметром 200–300 нм і довжиною до 1 мкм, а також великі частинки (до 20 мкм) металу-каталізатора, також вкриті фрактальними утвореннями вуглецю.

Зразок #2 містить значну кількість перекручених ниткоподібних утворень діяметром до 50 нм і довжиною до 1 мкм, вміст частинок металу в ньому суттєво менший, ніж в зразку #1. Таким чином, структурно-фазовий склад зразків #1 та #2 є різним.

Для вимірювання температурної залежности електроопору з порошків НВМ з додаванням зв'язувальної речовини (25% мас. полівінілацетату) були виготовлені методою холодного пресування зразки прямокутньої форми з лінійними розмірами 15 мм×3,05 мм×(0,9±0,1) мм. Вимірювання електричного опору проводилося стандартною чотиризондовою методою в інтервалі температур 4,2–293 К. Методика вимірювання електроопору детально описана в [9].

## 3. ЕКСПЕРИМЕНТАЛЬНІ РЕЗУЛЬТАТИ ТА ЇХ ОБГОВОРЕННЯ

На рисунку 2 наведено одержані експериментально температурні залежності електроопору зразків HBM, а в табл. 1 подано основні параметри електроопору для них.

Як випливає з рисунку та таблиці, для обох зразків спостерігаються значні зменшення питомого електроопору в температурному інтервалі від 4,2 до 50 К, при подальшому зростанні температури



Рис. 2. Температурна залежність питомого електроопору для зразків #1 та #2.

електроопір зменшується незначно. При цьому відношення  $\rho_{4.2}/\rho_{293}$  для зразка #2 майже в два рази менше, ніж для зразка #1.

Для встановлення кореляції між структурно-фазовим складом зразків НВМ, що досліджуються, та механізмами провідности в них проведемо детальну аналізу температурної залежности питомого електроопору для кожного зразка НВМ.

Як випливає з даних структурно-фазової аналізи, HBM, що досліджується, являє собою складну гетеросистему, до складу якої входять впорядкована (багатостінні ВНР та нанографіт) та невпорядкована (аморфний вуглець) вуглецеві фази, а також частинки металу-каталізатору. Кожна з фаз, що присутні в HBM, характеризується своїм механізмом провідности.

Для опису електрофізичних властивостей таких складних гетеросистем, що мають ділянки з різним типом провідности, був запропонований модель послідовних з'єднань ділянок з різним типом провідности. Даний модель передбачає, що кожна складова фаза HBM характеризується ефективним опором із своєю температурною залежністю, причому, ефективні опори з'єднані послідовно. Такий модель вперше був запропонований для опису електроопору та термо-ерс невпорядкованого вуглецю в роботі [10]; аналогічний модель використовувався авторами в [11] для опису електроопору дефектних BHP.

Згідно з запропонованим модельом електроопір НВМ можна записати у наступному вигляді:

$$\rho(T) = C_1 \rho_m + C_2 \rho_{\text{loc}} + C_3 \rho_{\text{disord}}, \qquad (1)$$



**Рис. 3.** Розраховані температурні залежності кожного з доданків електроопору для НВМ згідно з формулою (1): *а* — для зразка #1; *б* — для зразка #2.

де  $\rho_m(T) \propto T$  — металічний опір,  $\rho_{disord}$  містить два доданки, що описують опір невпорядкованої вуглецевої фази:  $\rho_{disord}(T) = \rho_{1/4}(T) + \rho_{1/2}(T)$ . Для аморфних вуглеців характерною є стрибкова провідність із змінною довжиною стрибка. Такий же механізм провідности спостерігався рядом авторів для багатостінних дефектних ВНР. В режимі стрибкової провідности зі змінною довжиною стрибка для 3*D* системи опір залежить від температури за законом:

$$\rho_{1/4}(T) = \rho_0 \exp\left[\left(\frac{T_0}{T}\right)^{1/4}\right],$$
(2)

де  $\rho_0$  та  $T_0$  — сталі величини, причому  $T_0$  пов'язана із радіюсом льокалізації та густиною станів на Ферміївому рівні. При низьких температурах для таких матеріялів характерним є формування Кульонової щілини; при цьому електроопір, згідно з модельом Ефроса–Шкловського, залежить від температури як

$$\rho_{1/2} = \rho_{02} \exp\left[\left(\frac{T_{02}}{T}\right)^{1/2}\right],$$
(3)

де  $\rho_{02}$  та  $T_{02}$  — також сталі величини. Другий доданок у формулі (1)  $\rho_{loc}$  пов'язаний з явищем слабкої льокалізації носіїв заряду у слабко впорядкованих системах. Аномальні температурні та польові залежності електроопору, пов'язані з проявом квантового ефекту слабкої льокалізації носіїв заряду, який спостерігався авторами для HBM, що містять багатостінні BHP, в [5, 6]. В запропонованому моделю передбачається, що внесок опору кожної з фаз в загальний опір системи

ТΔ	Б.	πν	TT	Я
IA	De	11.		

Зразок	ρ <sub>293</sub> , Ом∙м	ρ <sub>4.2</sub> , Ом∙м	$\rho_{4.2}/\rho_{293}$	<b>ρ</b> ₀, Ом·м	$C_2$	$C_3$
#1	$1,83 \cdot 10^{-2}$	$1,96 \cdot 10^{-1}$	10,73	0,196	$-3,1 \cdot 10^{-3}$	$1,3.10^{-1}$
#2	$2,22 \cdot 10^{-3}$	$1 \cdot 10^{-2}$	4,52	$2,4.10^{-3}$	$-1 \cdot 10^{\mathrm{Q1}}$	$6,3.10^{-1}$

визначається відносним вмістом кожної з фаз, тому в формулі (1) присутні вагові коефіцієнти  $C_i$ , які відображають відносний вміст кожної з фаз. Відмітимо, що згідно з даними електронно-мікроскопічних досліджень, жодна з фаз у НВМ, яка досліджується, зокрема метал-каталізатор в зразку #1, не утворюють неперервного кластеру через весь зразок. Враховуючи цей факт, а також те, що велична  $\rho_m(T)$  в (1) на декілька порядків менша, ніж інші доданки, в першому наближенні внеском першого доданку в (1) можна знехтувати.

Використовуючи експериментальні дані температурної залежности електроопору були оцінені значення вагових коефіцієнтів  $C_2$  та  $C_3$  для обох зразків, які наведено в табл. Як випливає з таблиці, відношення вагових коефіцієнтів  $C_2/C_3$  складає для зразка #1 0,024, а для зразка #2 —  $C_2/C_3 = 0,16$ . Таку ріжницю у співвідношенні вагових коефіцієнтів, що відповідають внеску різних механізмів провідности, можна трактувати таким чином: для зразка #2 прояв ефекту слабкої льокалізації (який є характерним для слабко впорядкованих систем) більш суттєвий, ніж для першого зразка, для якого основним механізмом провідности є стрибковий із змінною довжиною стрибка, що характерно для розупорядкованих систем. Таке твердження повністю корелює з даними структурно-фазової аналізи, яка виявила, що в зразку #1 відносний вміст аморфного вуглецю суттєво більший, ніж в зразку #2, підданому термохемічному обробленню.

Через використання оцінених значень вагових коефіцієнтів були розраховані температурні залежності кожного з доданків електроопору для обох зразків, які наведено на рис. З. З рисунку З видно, що для зразка #1 величина доданку, що пов'язаний з ефектом слабкої льокалізації, суттєво менша за величину третього доданку, що пов'язаний з явищем стрибкової провідности. Для зразка #2 внесок доданку із розрахунків з формули (1), що характеризує явище слабкої льокалізації більш суттєвий, ніж величина доданку, що пов'язаний із стрибковою провідністю. Теоретично розраховані температурні криві питомого електричного опору співпадають з експериментальними кривими опору для обох зразків, що є підтвердженням правильности вибору моделю послідовних з'єднань ділянок ефективних опорів з різним типом провідности.

#### 4. ВИСНОВКИ

Виконані експериментальні дослідження і теоретичні розрахунки

показали, що опір HBM визначається відносним співвідношенням фаз, що входять до складу HBM. Для матеріялу, що має більший відносний вміст невпорядкованої вуглецевої фази характерним є стрибковий механізм провідности із змінною довжиною стрибка. Для HBM, що містить у своєму складі в достатній кількості впорядковану вуглецеву фазу, зокрема, багатостінні ВHP, прояв ефекту слабкої льокалізації носіїв струму, що є характерною для слабковпорядкованих систем, є більш суттєвим. Як показали розрахунки, запропонований модель послідовних з'єднань ефективних опорів з різним типом провідности для опису провідности добре описує провідність HBM з різним структурно-фазовим складом.

## ЦИТОВАНА ЛІТЕРАТУРА

- 1. T. W. Ebbesen, H. J. Lezec, H. Hiura, J. W. Bennet, H. F. Ghaemi, and T. Thio, *Nature*, **382**: 54 (1996).
- 2. M. Shiraishi and M. Ata, Synth. Met., 128: 235 (2002).
- 3. B. Liu, B. Sundqvist, and O. Andersson, Sol. State Commun., 118: 31 (2001).
- 4. S. N. Song, X. K. Wang, R. P. H. Chang, and J. B. Ketterson, *Phys. Rev. Lett.*, **72**, No. 5: 697 (1994).
- 5. R. Tarkianen, M. Ahlskog, and A. Zuizin, *Phys. Rev. B*, **69**: 033402 (2004).
- 6. G. C. McIntosh, G. T. Kim, J. G. Park, V. Krstic, M. Burghard, S. H. Jhang, S. W. Lee, S. Roth, and Y. W. Park, *Thin Solid Films*, **417**: 67 (2002).
- 7. Т. А. Лень, І. В. Овсієнко, Л. Ю. Мацуй, А. І. Брусиловець, Л. М. Капітанчук, Фізика і хімія твердого тіла, 6, № 4: 680 (2005).
- 8. I. V. Ovsiyenko, T. A. Len, L. Yu. Matzui, O. A. Golub, Yu. I. Prylutskyy, and P. Eklund, *Materials Science and Engineering C*, **26**: 1180 (2006).
- 9. Л. Ю. Мацуй, Л. Л. Вовченко, І. В. Дворкіна, УФЖ, 40, №1-2: 107 (1995).
- 10. Л. Ю. Мацуй, Л. Л. Вовченко, И. В. Овсиенко, *ФНТ*, **26**, вып. 1: 70 (2000).
- 11. A. B. Kaiser, G. U. Flanagan, D. M. Stewart, and D. Beagleholel, Synthetic Metals, 117: 67 (2001).