

**ПРО МОЖЛИВІСТЬ МАКРОСКОПІЧНОЇ АПРОКСИМАЦІЇ  
МІКРОСКОПІЧНОЇ МОДЕЛІ Р.ДІММІХА**

*Л.В.Однорець, ст.викл.; С.І.Проценко, студ.; А.М.Чорноус, доц.*

**ВСТУП**

Питання про розмірну і температурну залежність електричного опору багатошарових плівкових систем перебуває постійно у полі зору інженерів мікроелектронної техніки та дослідників фундаментальних властивостей зразків малої товщини (плівки, фольги, тонкі дроти та ін.).

Незважаючи на те, що в експериментальному відношенні це питання достатньо вивчене (див., наприклад, роботи [1-4] та літературу, яка в них цитується), теоретично залишається актуальним питання розробки теоретичних моделей, які хоча б якісно узгоджувалися із експериментальними даними. У попередніх роботах розглянуто послідовні і відомі теоретичні моделі для термічного коефіцієнта опору (ТКО) двошарових плівкових систем [5-7]. У цих та багатьох інших роботах, які не цитуються, нами була здійснена апробація більш простої у математичному відношенні моделі Р.Дімміха [5].

У найбільш загальному вигляді співвідношення Р.Дімміха для ТКО двошарової плівки має такий вигляд:

$$\beta = A_1 \left[ \beta_{g1} \left( 1 - \frac{d \ln F_1}{d \ln k_1} - \frac{d \ln F_1}{d \ln l_1} + \frac{d \ln F_1}{d \ln a} \right) - \beta_{g2} \left( \frac{d \ln F_1}{d \ln k_2} + \frac{d \ln F_1}{d \ln l_2} + \frac{d \ln F_1}{d \ln a} \right) \right] + A_2 \left[ \beta_{g2} \left( 1 - \frac{d \ln F_2}{d \ln k_2} - \frac{d \ln F_2}{d \ln l_2} - \frac{d \ln F_2}{d \ln a} \right) - \beta_{g1} \left( \frac{d \ln F_2}{d \ln k_1} + \frac{d \ln F_2}{d \ln l_1} - \frac{d \ln F_2}{d \ln a} \right) \right], (1)$$

$$\text{де } A_i = \frac{d_i \cdot \sigma_{gi} \cdot F_i}{d_1 \cdot \sigma_{g1} \cdot F_1 + d_2 \cdot \sigma_{g2} \cdot F_2} \quad (i=1, 2), \quad d_i - \text{товщина } i\text{-го шару}; \quad F_i = \frac{\sigma_i}{\sigma_{gi}}$$

функція Фукса ( $\sigma_i$  - питома провідність  $i$ -го шару;  $\sigma_{gi}$  - те ж саме при

$d \rightarrow \infty$ );  $k_i = \frac{d_i}{\lambda_{gi}}$ ,  $l_i = \frac{L_i}{\lambda_{gi}}$  - зведена товщина і середній розмір кристалітів в

$i$ -му шарі ( $\lambda_g$  - середня довжина вільного пробігу електрона в об'ємі плівки,  $L$  - середній розмір кристалітів);  $\beta_{gi}$  - ТКО при  $d_i \rightarrow \infty$ , тобто для масивних зразків з такими ж фізико-хімічними властивостями, як і

тонка плівка;  $a = \frac{\lambda_{g1} \cdot H_2(\alpha) m_2^*}{\lambda_{g2} \cdot H_1(\alpha) m_1^*}$  ( $H_i(\alpha)$  - відома функція;  $m_i^*$  -

ефективна маса електрона).

При спробі порівняння співвідношення (1) з експериментальними даними автори [2-4] припускали, що похідні  $\frac{d \ln F_1}{d \ln a}$  та  $\frac{d \ln F_2}{d \ln a} \cong 0$ ,

оскільки параметр  $a$  можна вважати константою. Відносно перехресних похідних у роботах [2-4] припускалося, що коефіцієнт проходження електронами межі двох плівок дорівнює нулю, і, як наслідок цього, ці похідні також прирівнювалися до нуля. Така процедура допомагала спростити (1) до такого вигляду, який дозволяє провести порівняння з експериментом:

$$\beta = A_1 \left[ \beta_{g1} \left( 1 - \frac{d \ln F_1}{d \ln k_1} - \frac{d \ln F_1}{d \ln l_1} \right) \right] + A_2 \left[ \beta_{g2} \left( 1 - \frac{d \ln F_2}{d \ln k_2} - \frac{d \ln F_2}{d \ln l_2} \right) \right]. \quad (1')$$

Підкреслимо, що в роботах [2-4] похідні в правій частині (1') визначалися шляхом графічного диференціювання залежності  $\ln(\sigma_i \cdot \sigma_{gi}^{-1})$  від  $\ln(d_i \cdot \lambda_{gi}^{-1})$  або  $\ln(L_i \cdot \lambda_{gi}^{-1})$ . За невеликим винятком, експериментальні та розрахункові результати відрізнялися більше ніж на 50%, що дозволяло говорити лише про якісне узгодження моделі Р.Дімміха з експериментальними результатами. Відзначимо також, що неможливо одержати у мікроскопічному наближенні явний вигляд похідних  $\frac{d \ln F_i}{d \ln k_i}$  та  $\frac{d \ln F_i}{d \ln l_k}$  ( $i \neq k; i, k = 1, 2$ ), хоча у макроскопічному наближенні це здійснити відносно легко.

### АПРОКСИМАЦІЙНІ СПІВВІДНОШЕННЯ

Для знаходження перехресних похідних необхідно враховувати, що вираз для ТКО можна записати як у макроскопічному ( $\beta_i = -\frac{1}{\sigma_i} \cdot \frac{\partial \sigma_i}{\partial T}$ ), так і у мікроскопічному ( $\beta_i = -\frac{1}{\lambda_i} \cdot \frac{\partial \lambda_i}{\partial T}$  або  $\beta_{gi} = -\frac{1}{\lambda_{gi}} \cdot \frac{\partial \lambda_{gi}}{\partial T}$ ) наближеннях. Крім цього, подамо похідні  $\frac{d \ln F_i}{d \ln k_k}$  та  $\frac{d \ln F_i}{d \ln l_k}$  таким

$$\frac{d \ln F_i}{d \ln k_k} = \frac{d \ln F_i}{d \ln k_i} \frac{d \ln k_i}{d \ln k_k} \quad \text{та} \quad \frac{d \ln F_i}{d \ln l_k} = \frac{d \ln F_i}{d \ln l_i} \frac{d \ln l_i}{d \ln l_k}. \quad (2)$$

Записавши  $d \ln F_i$  та  $d \ln k_i$  у явному вигляді:

$$d \ln F_i = \left( \frac{d \sigma_i}{\sigma_i} - \frac{d \sigma_{gi}}{\sigma_{gi}} \right) \quad \text{та} \quad d \ln k_i = -\frac{d \lambda_{gi}}{\lambda_{gi}}, \quad (3)$$

помноживши та поділивши два рази на  $dT$ , одержимо

$$\frac{d \ln F_i}{d \ln k_k} = \left( \frac{d \sigma_i}{\sigma_i} - \frac{d \sigma_{gi}}{\sigma_{gi}} \right) \cdot \frac{1}{dT} \left( -\frac{\lambda_{gi}}{d \lambda_{gi}} \right) dT \frac{d \lambda_{gi}}{\lambda_{gi} dT} \cdot \frac{\lambda_{gk} dT}{d \lambda_{gk}} = \left( 1 - \frac{\beta_i}{\beta_{gi}} \right) \cdot \frac{\beta_{gi}}{\beta_{gk}}. \quad (4)$$

Оскільки  $k_i$  та  $l_i$  фізично еквівалентні величини, то похідна  $\frac{d \ln F_i}{d \ln l_k}$  також дорівнює  $\left( 1 - \frac{\beta_i}{\beta_{gi}} \right) \cdot \frac{\beta_{gi}}{\beta_{gk}}$ . Після підстановки в (1) одержуємо апроксимаційне співвідношення:

$$\beta = A_1 \left[ \beta_{g1} \left( 1 - 2 \left( 1 - \frac{\beta_1}{\beta_{g1}} \right) + \frac{d \ln F_1}{d \ln a} \right) - \beta_{g2} \left( 2 \left( 1 - \frac{\beta_1}{\beta_{g1}} \right) \cdot \frac{\beta_{g1}}{\beta_{g2}} + \frac{d \ln F_1}{d \ln a} \right) \right] +$$

$$+ A_2 \left[ \beta_{g2} \left( 1 - 2 \left( 1 - \frac{\beta_2}{\beta_{g2}} \right) - \frac{d \ln F_2}{d \ln a} \right) - \beta_{g1} \left( 2 \left( 1 - \frac{\beta_2}{\beta_{g2}} \right) \cdot \frac{\beta_{g2}}{\beta_{g1}} - \frac{d \ln F}{d \ln a} \right) \right]. \quad (1'')$$

У припущенні, що  $\frac{d \ln F_i}{d \ln a} \approx 0$ , співвідношення (1''') приймає повністю макроскопічний вигляд:

$$\beta = A_1 \beta_{g1} \left[ 1 - 2 \left( 1 - \frac{\beta_1}{\beta_{g1}} \right) \right] + A_2 \beta_{g2} \left[ 1 - 2 \left( 1 - \frac{\beta_2}{\beta_{g2}} \right) \right] - 2A_1 \cdot \beta_{g2} \cdot \frac{\beta_{g1}}{\beta_{g2}} \cdot \left( 1 - \frac{\beta_1}{\beta_{g1}} \right) - 2A_2 \cdot \beta_{g1} \cdot \frac{\beta_{g2}}{\beta_{g1}} \cdot \left( 1 - \frac{\beta_2}{\beta_{g2}} \right). \quad (1''')$$

### ПОРІВНЯННЯ З ЕКСПЕРИМЕНТОМ

На основі експериментальних результатів, одержаних раніше [3, 4], здійснена апробація співвідношення (1'''). Таблиця 1 дає уявлення про те, наскільки спрощене в роботах [2-4] співвідношення (1') і (1''') відповідають експериментальним даним.

Таблиця 1 - Експериментальні та розрахункові дані для ТКО

Плівкова система (товщина, нм)	$d_1+d_2$ нм	ТКО · 10 <sup>3</sup> , К <sup>-1</sup>				
		Експер	Розрах. за (1')	$\frac{\beta_e - \beta_r}{\beta_e}$ , %	Розрах за (1''')	$\frac{\beta_e - \beta_r}{\beta_e}$ , %
Cr(35)/Co(85)/П*	120	1,62	2,00	23	0,91	44
Cr(70)/Co(90)	160	2,20	2,60	18	1,02	53
Co(75)/Cr(55)	130	1,56	2,60	67	0,54	65
Co(85)/Cr(120)	205	1,42	2,70	90	0,62	56
Co(90)/Ni(30)	120	2,25	3,20	42	1,52	32
Co(100)/Ni(65)	165	2,45	3,45	41	2,42	1
Ni(80)/Co(70)	150	2,50	3,40	36	2,41	4
Ni(140)/Co(60)	200	2,13	3,83	80	3,16	48
Cu(50)/Cr(55)	105	2,58	1,84	28	-1,72	167
Cr(180)/Cu(90)	270	1,90	1,81	5	-0,49	126

\*П - підкладка

Аналізуючи отримані результати, підкреслимо, що деяка невідповідність співвідношення (1''') експериментальним даним пов'язана з двома причинами.

По-перше, у моделі Р.Дімміха не враховуються наступні фактори: виникнення макронапружень на межі двох плівок; процеси взаємної дифузії атомів (у роботі [6] одержано відповідне співвідношення, для перевірки якого необхідно ставити спеціальний експеримент); утворення проміжного шару на межі розділу плівок; технологічні фактори та ін.

По-друге, у співвідношенні (1''') враховуються процеси міжшарових переходів електронів, які обумовлюють в цілому зменшення величини ТКО і порівняно з експериментом, і з розрахунковою за формулою (1') величиною. Однак спостерігається лише якісне узгодження співвідношення (1''') з експериментальними результатами, що пов'язано з

допущенням про те, що  $\frac{d \ln F}{d \ln a} \approx 0$ . Із (1'') випливає, що різниця  $\beta - \beta_{розр}$  дорівнює:

$$\beta \cdot \beta_{розр.} \cong \frac{d \ln F}{d \ln a} \cdot (\beta_{g1} - \beta_{g2}) \cdot (A_1 + A_2) = \frac{d \ln F}{d \ln a} \cdot (\beta_{g1} - \beta_{g2}),$$

де  $\beta$  та  $\beta_{розр.}$  - експериментальне та розрахункове за (1''') значення ТКО.

Звідси можна легко одержати, що величина  $\frac{d \ln F_i}{d \ln a} \cong 10^{-3} K^{-1}$ . Таким

чином, вклад похідних  $\frac{d \ln F_i}{d \ln a}$  може бути сумірним з величиною ТКО.

Причому залежно від співвідношення між  $\beta_{g1}$  та  $\beta_{g2}$  цей вклад може бути додатним або від'ємним, що обумовить кращу або гіршу відповідність з експериментальними результатами.

Нами було також помічено, що модель Р.Дімміха у наближенні (1') чи (1''') дуже погано узгоджується з експериментальними результатами при відносно малих товщинах (товщина плівки повинна бути такою, щоб її ТКО задовольняв вимозі:  $\beta_i \geq 0,25(3\beta_{gi} - (\beta_{gi} - \beta_{gk}) \frac{d \ln F}{d \ln a})$ ). Крім цього,

дуже суттєву роль відіграють доданки  $\frac{d \ln F_i}{d \ln a}$  у випадку, коли питомий опір матеріалу окремих плівок дуже помітно відрізняється (у нашому випадку це має місце для систем Cu/Cr/П та Co/Cr/П). Цим можна пояснити, що розрахунок за (1''') дає значення  $\beta < 0$  (табл.1).

Автори виражають подяку проф. І.Ю.Проценку за обговорення результатів роботи.

## SUMMARY

*In frameworks of the macroscopic approach is carried out aprocsimation simplification of a common ratio of model by R. Dimmich to a kind, which is suitable for comparison with experiment. Comparison of settlement and experimental data of a thermal coefficient of resistance for multilayer metal films is conducted. The reasons of qualitative conformity of theoretical model with experiment are analysed.*

## СПИСОК ЛІТЕРАТУРИ

1. Проценко І.Ю., Черноус А.М. Розмірний ефект в електропровідності двошарових полікристалічних плівок в умовах взаємної дифузії металів // Вісник Сумс. держ. ун-та, 1994. - №1. - С.19-25.
2. Одиногорец Л.В., Проценко И.Е., Салтыкова А.И. Размерный эффект электропроводности в трехслойных пленочных системах на основе Cr и Co и Ni и Co // ВАНТ. Серия: Ядерно-физические исследования. - 1994. - №1. - С.85-87.
3. Protsenko I., Odnodvoretz L., Petrenko S., Chornous A. Size effect and processes of interdiffusion in multilayer films // Cryst. Res. Technol. - 1995. - V.30. - № 8. - P.1079-1088.
4. Protsenko I., Odnodvoretz L., Chornous A. Electroconductivity and tensorsensibility of multilayer films // Металлофизика и новейшие технологии. - 1998. - Т.20. - № 1. - С.36-44.
5. Dimmich R. Electrical conductance and temperature coefficient of resistivity of double-layer films // Thin Solid Films. - 1988. - V.158. - №1. - P.13-24
6. Дехтярук Л.В., Колесніченко Ю.А. Влияние взаимной диффузии на электропроводность двухслойных металлических пластин // ФММ.-1998.-Т.75. - № 5. - С. 21 - 30.
7. Дехтярук Л.В., Колесніченко Ю.О. Кінетичні коефіцієнти металевих мультишарів // УФЖ.- 1997.- Т.42. - № 9. - С.1094-1101.

Надійшла до редколегії 27 жовтня 1998 р.