

ЭЛЕКТРОФИЗИЧЕСКИЕ СВОЙСТВА ДВУХСЛОЙНЫХ ПЛЕНОК НА ОСНОВЕ МЕДИ И ХРОМА

Проценко С.И., Чорноус А.Н.

Сумський державний університет,
244007, Україна, Суми, вул. Р-Корсакова, 2

Введение

Двухслойные пленки на основе металлов нашли широкое применение в микрэлектронике [1]. В частности в качестве токопроводящих дорожек используются двухслойные пленки с резко отличающимися удельными сопротивлениями (например, в качестве нижнего слоя пленки Cr, V, а верхнего Cu, Au и т.п.). Практическое применение пленок стимулировано соответствующие экспериментальные исследования их структуры и электрических свойств (см., например, [2-4]).

Раздел 4

В настоящей работе приведены результаты исследования особенностей электропроводности в двухслойных пленках Cu/Cr/P (П-подложка), полученных в технологическом вакууме (-10^3 Па) и отожженных в интервале температур 300-700К (до трех циклов "нагрев - охлаждение").

Для выяснения влияния диффузионных процессов в пленках на отклонения от модели двух параллельных слоев (бипластина) исследуемых тонкопленочных образцов были проведены сравнения экспериментальных результатов с расчетными в рамках макроскопической модели. Рабочие соотношения этой модели получаются после дифференцирования по температуре логарифмического выражения для удельного сопротивления (r) двухслойной пленки:

$$\ln \rho = \ln \rho_1 + \ln \rho_2 + \ln(d_1 + d_2) - \ln(\rho_1 d_2 + \rho_2 d_1), \quad (1)$$

где d_1 и d_2 - толщина нижней и верхней пленки, соответственно

В первом приближении соотношение для термического коэффициента сопротивления двухслойной пленки b записывается так [5]:

$$\beta = \beta_1 + \beta_2 - \frac{d_1 \beta_2 \rho_2 + d_2 \beta_1 \rho_1}{d_1 \rho_2 + d_2 \rho_1} \quad (2)$$

В двух предельных случаях $\frac{\rho_2}{\rho_1} < 1$ и $\frac{\rho_2}{\rho_1} > 1$ при $\frac{d_2}{d_1} \rightarrow 1$ соотношение (2) упрощается до вида:

$$\begin{aligned} \beta &\approx \beta_2 - \frac{d_1 \rho_2}{d_2 \rho_1} \beta_1 & \left(\frac{\rho_2}{\rho_1} < 1 \right), \\ \beta &\approx \beta_1 - \frac{d_2 \rho_1}{d_1 \rho_2} \beta_2 & \left(\frac{\rho_2}{\rho_1} > 1 \right). \end{aligned} \quad (3)$$

И, наконец, когда $\frac{\rho_2}{\rho_1} \ll 1$ и $\frac{\rho_2}{\rho_1} \gg 1$, что имеет место при рассмотрении пленочных структур на основе Cu и Cr, последнее выражение можно записать таким образом:

$$\begin{aligned} \beta &\approx \beta_2 & \left(\frac{\rho_2}{\rho_1} \ll 1 \right), \\ \beta &\approx \beta_1 & \left(\frac{\rho_2}{\rho_1} \gg 1 \right). \end{aligned} \quad (3')$$

Результаты экспериментов, их обработка

Укажем характерные особенности температурной зависимости сопротивления однослойных пленок Cu и Cr и двухслойных на основе этих металлов при термостабилизирующем отжиге в вакууме.

Во всех исследуемых образцах при первом отжиге наблюдается уменьшение сопротивления.

Притом, если в случае пленок Cr зависимость $R(T)$ плавная, то в пленках Cu, Cu/Cr и Cr/Cu, начиная с температуры рекристаллизации ($T_{rec} \approx 410$ К) пленки Cu, наблюдается более резкое изменение сопротивления (Рис.1). В двухслойных образцах T_{rec} увеличивается до 480К в результате диффузии элементов из одного слоя в другой. После первого отжигового цикла сопротивление за счет залечивания дефектов кристаллического строения и рекристаллизационных процессов изменяется

Раздел 4

максимально и последующие второй и третий циклы существенных изменений не вносят (таблица 1).

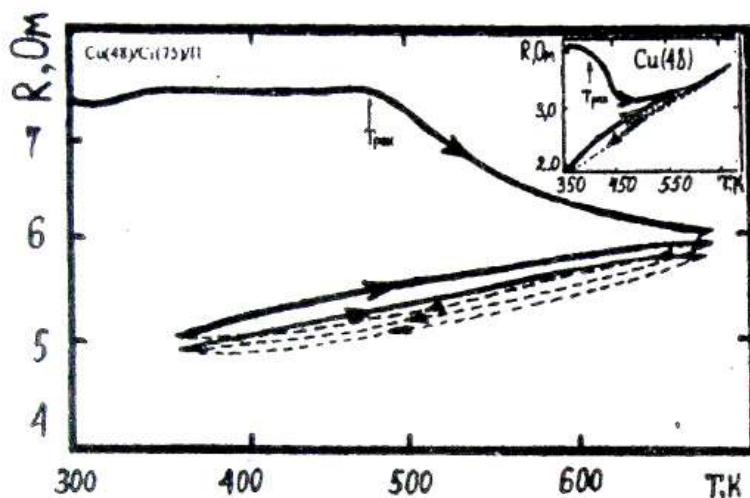


Рис. 1 Зависимость сопротивления однослоистых (Cu(48)) и (Cu(48)/Cr(75)) пленок от температуры.

Таблица 1. Изменение сопротивления пленок после термического отжига

Пленка (толщина, нм)	$\frac{\rho_s}{\rho_0}$	$\frac{\rho_I}{\rho_0}$	$\frac{\rho_{III}}{\rho_0}$	$\frac{\Delta R_s}{R_s} \cdot \%$	T _{peak} , К	$\Delta S_{pea} \cdot 10^{-8}$ Па
Cu(48)	2,00	1,04	1,02	53,6	410	
Cu(83)	1,55	1,02	1,01	40,0	410	8,41
Cr(20)	30,15	23,69	24,31	21,9	-	
Cr(30)	18,09	13,57	13,85	18,7	-	
Cr(55)	22,46	19,63	19,97	20,5	-	2,61
Cr(180)	36,50	25,40	23,00	31,6	-	
Cu(48)/Cr(15)/П	-	-	-	43,1	470	
Cu(48)/Cr(20)/П	-	-	-	50,8	~450	
Cu(48)/Cr(55)/П	-	-	-	45,8	450	9,60
Cu(48)/Cr(75)/П	-	-	-	33,8	470	

H - начальное значение; I, III - после первого и третьего термоустойчивого циклов, ΔS_{pea} - результирующее макронапряжение при нагревании на 400К.

Здесь же приведены значения T_{pea} и величина результирующих макронапряжений ΔS_{pea} термического происхождения, которые возникают на границах раздела между отдельными слоями и подложкой. Эти данные позволяют, в какой-то мере, объяснить значительное отличие $\Delta R_s / R_s$ для пленок Cu, Cr и Cu/Cr (отметим в пленках Cr/Cu $\Delta R_s / R_s$ имеет величину около 70%).

Сравнение экспериментальных и расчетных (по соотношению (3)) значений термического коэффициента сопротивления дает величину

$$\frac{\Delta \beta}{\beta_{sec}} = \frac{\beta_{pea} - \beta_{sec}}{\beta_{sec}} \approx 0,33 + 0,54 \quad (\Delta T = 300 + 400 \text{ K}) \text{ или } 0,18 + 0,24 \quad (\Delta T = 500 + 600 \text{ K}).$$

Такое отличие можно объяснить частично действием макронапряжений термического

Раздел 4

происхождения, а частично диффузионными процессами атомов из одного слоя в другой.

Литература

1. Технология тонких пленок, т.2. Справочник /Под ред. Л Майссела и Р Глемга -Москва: Сов. радио, 1977.-765 с.
2. Munitz A., Komem Y. Structural and resistivity changes in heat-treated Cr-Au films //Thin Solid Films -1976 -V.37, №2.-P.171-179.
3. Kaneko T., Sasaki Ti, Sakuda M. et all. Structures and electrical properties of Cu/Mo metallic multilayered films //J.Phys.F:Met.Phys.-1988.-V.18, №9.-P. 2053-2060.
4. Bordin G., Gallerani F., Magnaterra A. Electronic transport properties of double layer metallic films //Appl.Phys.A-1990.-V.50, №2.-p.221-225.
5. Chornous A., Odnodvoretz L., Protsenko I. Size effect in temperature coefficient of resistance in multilayer film's structure of general type/Book of Abstracts 2 International Conference MPSL'96, June 3-7, 1996, Suiny, 1996.-P.74-75.