## 05;12 Применение тонких металлических пленок для измерения плотности потока атомарного водорода

## © В.А. Кагадей, Е.В. Нефёдцев, Д.И. Проскуровский, С.В. Романенко

Институт сильноточной электроники CO PAH, Томск E-mail: vak@lve.hcei.tsc.ru

## Поступило в Редакцию 15 мая 2003 г.

Показано, что с помощью однослойных или двуслойных металлических пленок переходных металлов можно измерять плотность потока атомарного водорода (AB) в условиях пониженного давления газа ( $10^{-1}-10^{-3}$  Pa). Принцип измерения основан на снятии зависимости приращения сопротивления пленки, обусловленного избирательным растворением AB в ней, от времени ее экспозиции в смешанном атомарно-молекулярном потоке и определении характеристического времени  $\tau$ , равного времени достижения концентрации водорода в пленке, соответствующей 63% от предельно достижимой концентрации. Расчет плотности потока производится на основе простой математической модели процесса насыщения пленки водородом, описываемого релаксационным законом. Метод характеризуется высокой избирательной чувствительностью к AB и позволяет измерять плотность потока атомов в смешанном атомарномолекулярном потоке диапазоном от  $5 \cdot 10^{13}$  до  $10^{16}$  at.cm<sup>2</sup> · s<sup>-1</sup>.

В технологии микро- и наноэлектроники все большее развитие получают методы обработки полупроводниковых структур потоками нейтральных химически активных частиц, в частности потоками атомарного водорода (AB) [1,2]. Для диагностики потоков AB используют химические датчики, а также калориметрию, масс-спектроскопию, оптическую и лазерную спектроскопию [3–8]. Применяемые сегодня приборы и методы пока еще далеки от совершенства. В связи с этим разработка датчиков AB, основанных на других физических принципах, представляет большой интерес.

Известно, что растворение водорода в переходных металлах увеличивает их сопротивление [9–11]. На этом принципе разработаны и созданы датчики молекулярного водорода на основе Pd, которые

40

работают в условиях атмосферного давления газов [12,13]. Учитывая то, что атомы водорода проникают в переходные металлы с существенно большей вероятностью, чем молекулы водорода [11], можно предположить, что аналогичный принцип может использоваться и для измерения плотности потока AB при пониженном давлении газа  $(10^{-1}-10^{-3} \text{ Pa})$ . В настоящей работе впервые исследована возможность использования тонких пленок переходных металлов для измерения плотности потока AB.

В экспериментах использовались образцы размером  $2.5 \times 30$  mm, которые изготовлялись из полированных керамических пластин. На концах образцов с помощью последовательного нанесения пленок Cr и Ni формировались контактные площадки, к которым присоединялись проволочные выводы. Тонкая пленка V наносилась на всю поверхность образца методом термического напыления, а затем в едином вакуумном цикле производилась обработка тонкопленочных образцов в смешанном потоке, состоящем из атомов и молекул водорода (гидрогенизация). Давление остаточной атмосферы в вакуумной камере составляло  $(1-4) \cdot 10^{-4}$  Pa. Поток нейтральных частиц формировался источником AB на основе дугового газового разряда низкого давления [14]. Ток разряда, напряжение горения и расход газа составляли 2A, 180 V и 10 sccm соответственно. В ходе эксперимента производилось измерение приращения сопротивления ванадиевой пленки  $\Delta R = R - R_0$  в зависимости от времени гидрогенизации *t*.

Установлено, что экспозиция напыленной пленки V в потоке молекулярного водорода (10 sccm, давление водорода  $10^{-2}$  Pa, 30 min) не приводит к изменению ее сопротивления. Другая ситуация реализовалась при экспозиции тонкопленочного образца в смешанном атомарномолекулярном потоке при том же расходе газа. На рис. 1 (кривая *I*) приведена типичная зависимость  $\Delta R/R_0(t)$ , полученная для такого случая. Гидрогенизация пленки приводит к росту ее сопротивления на  $\cong 60\%$ . На том же рисунке дана соответствующая временная зависимость скорости изменения относительного сопротивления  $d[\Delta R/R_0(t)]/dt$ , на которой при времени  $t_1 = 3$  min отчетливо проявляется минимум скорости роста сопротивления. Как показали эксперименты, начальное значение скорости роста сопротивления и положение минимума на временной шкале определяются плотностью потока AB. Величина  $d[\Delta R/R_0(t)]/dt$  при  $t \to 0$  растет с увеличением плотности потока AB, а время достижения минимума  $t_1$  уменьшается. Таким образом, при



**Рис. 1.** Зависимости изменения относительного сопротивления ванадиевой пленки (1) и скорости изменения относительного сопротивления (2) от времени гидрогенизации.

обработке ванадиевых пленок в смешанном атомарно-молекулярном потоке водорода наблюдается избирательное растворение атомарного водорода в пленке, при этом время достижения минимума  $t_1$  зависит от плотности потока падающих атомов.

Существование такого рода закономерностей позволяет рассчитать плотность потока AB, падающего на поверхность пленки. Для этого необходимо знать закон, описывающий изменение концентрации водорода в пленке при ее гидрогенизации, а также величину концентрации водорода в металле, соответствующую любой точке зависимости  $\Delta R/R_0(t)$ .

Из литературных данных [10] известно, что минимум на зависимости удельного сопротивления пленки от времени гидрогенизации соответствует моменту достижения фазового состава  $\beta$ -VH<sub>0.5</sub> в пленке. Можно предположить, что и минимум на зависимости  $d[\Delta R/R_0(t)]/dt = f(t)$  соответствует моменту окончания формирования  $\beta$ -фазы гидрида ванадия в пленке. Тогда в точке  $t_1$  в пленке существует только кристаллическая моноклинная  $\beta$ -фаза VH<sub>0.5</sub> с содержанием водорода 33 at.% [9]. Наши предварительные эксперименты по измерению концентрации водорода в пленке ванадия подтвердили это предположение [15].

Рассмотрим кинетику насыщения водородом тонкой пленки. Из простых соображений ясно, что с течением времени гидрогенизации скорость растворения водорода в металлической пленке должна уменьшаться по мере приближения его концентрации в пленке к некоторому предельному значению  $N_S$ . Если предположить, что: 1) каждый падающий на поверхность ванадиевой пленки атом водорода проникает в нее, занимая междоузельные положения; 2) градиент концентрации H водорода по толщине пленки h практически отсутствует и водород в пленке распределен равномерно; 3) в пленке отсутствуют внутренние стоки и ловушки для AB; 4) граница раздела металлическая пленка–подложка непроницаема для атомов водорода и не является для них стоком, — то кинетику растворения водорода можно описать в следующем виде:

$$dH/dt = J/(hN_P) \cdot (N_P - H) - \varphi \cdot (J/hN_P) \cdot H - \gamma \cdot H^2, \qquad (1)$$

где J — плотность потока AB, падающего на поверхность пленки;  $N_P$  — концентрация междоузлий в решетке металла, которые могут быть заняты атомами водорода при данных термодинамических условиях;  $\varphi$ ,  $\gamma$  — коэффициенты, характеризующие скорости процессов. Первый член, стоящий в правой части уравнения, учитывает приращение концентрации водорода H в единицу времени, которое пропорционально J и количеству еще незанятых атомами водорода из пленки за счет рекомбинации в молекулы атомов, находящихся на поверхности, с атомами потока (механизм Ридила–Или, второй член) и с другими атомами, выходящими на поверхность из объема пленки (механизм Ленгмюра–Хиншелвуда, третий член).

Выдержка металлических образцов в вакууме после окончания гидрогенизации показала, что обратный выход водорода из пленки в вакуум по механизму Ленгмюра–Хиншелвуда по сравнению с потоком проникающих атомов незначителен и им можно пренебречь. Тогда решение уравнения (1) при начальном условии H(0) = 0 имеет вид

$$H(t) = N_S[1 - \exp(-t/\tau)],$$
 (2)

где введены обозначения  $N_S = N_P/(1+\varphi)$ , а  $1/\tau = [(1+\varphi)/(hN_p)]J$ . Характеристическое время  $\tau$  численно равно длительности гидрогенизации, необходимой для достижения концентрации водорода в пленке, соответствующей 63% от предельно достижимой концентрации.



**Рис. 2.** Зависимости нормированного сопротивления (1) и нормированной концентрации (2) от времени гидрогенизации.

На рис. 2 представлены экспериментальная зависимость  $\delta R(t)$  (кривая *I*) и теоретическая зависимость  $\delta H(t)$  (кривая 2), где  $\delta R(t) = \Delta R(t)/(R_S - R_0)$  — нормированное приращение сопротивления,  $R_S$  — максимальная величина сопротивления,  $\delta H(t) = H(t)/N_S \cong 1 - \exp(-t/\tau)$  — нормированная концентрация. Видно, что ход экспериментальной зависимости совпадает с ходом теоретической зависимости на начальном и конечном участках кривых, т. е. в области практически чистых  $\alpha$ - и  $\beta$ -фаз, когда прирост сопротивления обусловлен увеличением рассеяния электронов проводимости на атомах водорода. Тогда как в центральной области ход кривых не совпадает, что связано с образованием гидрида ванадия VH<sub>0.5</sub> в пленке, которое приводит к немонотонному изменению ее сопротивления.

Если принять, что к моменту времени  $t_1 = 3 \text{ min}$  (рис. 1) концентрация водорода в пленке достигает 33 at.% (состав VH<sub>0.5</sub>), то легко подсчитать, что предельная концентрация водорода, достигаемая в эксперименте,  $N_s \cong 42 \text{ at.}\%$  (состав VH<sub>0.74</sub>). Для комнатной температуры этот состав отвечает границе перехода от моноклинной  $\beta$ -фазы к тетрагональной  $\beta'$ -фазе [9]. Заметим, что такой же предел достигался и в опытах, выполненных в работе [16]. Это позволяет предположить, что

для данных экспериментальных условий предельная концентрация  $N_S$  связана с полным насыщением междоузлий, а не определяется балансом проникающего и испаряющегося потоков водорода. Из этого следует, что в нашем случае  $\varphi \ll 1$ ;  $N_S = N_P$ , а рабочее выражение для определения плотности потока АВ принимает вид

$$J = N_P h / \tau. \tag{3}$$

В выражении (3) все величины, за исключением характеристического времени  $\tau$ , известны ( $N_P = 5.28 \cdot 10^{22} \,\mathrm{cm}^{-3}$ ). Величина  $\tau$ , согласно (2), выражается через концентрацию водорода в пленке как

$$\tau = -t\ln(1 - H/N_S). \tag{4}$$

Из анализа выражений (2), (4) следует, что  $\tau$  может быть определено экспериментально при помощи измерения характеристики  $\Delta R(t)$  одним из следующих методов:

1) 
$$\tau = 0.902t_1$$
, 2)  $\tau = 1.6R_0/(dR/dt|_{t\to 0})$ , 3)  $\tau = -t/\ln[1 - \delta H(\delta R(t))]$ 

где  $dR/dt|_{t\to 0}$  — начальная крутизна зависимости  $\Delta R(t)$ , t — произвольный момент времени,  $\delta H(\delta R)$  — зависимость нормированной концентрации водорода от нормированного приращения сопротивления пленки, построенная на основе экспериментальных данных для каждого момента времени. Первый метод предназначен для измерения потоков с плотностью  $5 \cdot 10^{14}$  at.cm<sup>-2</sup> · s<sup>-1</sup> и более. В этом случае для технологически удобных толщин пленки V время гидрогенизации, необходимое для измерения величины  $t_1$ , составляет не более 10 min. Для измерения потоков с меньшей плотностью предпочтителен второй метод, так как длительность измерения по первому методу становится неприемлемо большой. Третий метод презназначен для измерения потоков любой плотности в случае, когда измерения выполняются с использованием партии тонкопленочных датчиков, имеющих одинаковые параметры. Для одного датчика из партии измеряется калибровочная зависимость  $\delta H(\delta R)$ , которая в дальнейшем используется для всех датчиков из партии. При этом длительность измерения t может быть любой, соответствующей диапазону нормированного приращения сопротивления  $\delta R < 0.9$  (вблизи насыщения имеют место большие ошибки метода).

Использование первой методики позволило определить, что образец, результаты измерения которого приведены на рис. 1, был экспонирован в потоке AB с плотностью  $J = 3.3 \cdot 10^{15}$  at.cm<sup>-2</sup> · s<sup>-1</sup>.

Главным недостатком рассмотренного метода измерения плотности потока AB является необходимость совмещения процессов напыления чувствительной пленки и проведения измерения плотности потока в едином вакуумном цикле. Совмещение этих двух процессов в едином цикле необходимо для обеспечения 100%-ной вероятности проникновения AB в металл, которая реализуется только для неокисленной поверхности V пленки. Дополнительные исследования, проведенные нами, показали, что многослойные композиции на основе пленок переходных металлов, у которых внешний слой выполнен из Pd, могут длительное время храниться на воздухе, не теряя своей чувствительности. При этом в случае, если толщина пленки Pd существенно меньше толщины пленки V, то такая двухслойная система имеет свойства однослойной пленки V и для нее легко обнаруживается точка  $t_1$  на зависимости  $d[\Delta R/R_0(t)]/dt = f(t)$ .

Таким образом, показано, что существует возможность измерения плотности потока AB с помощью резистивных тонкопленочных датчиков. Проведенные эксперименты показали, что датчик такого типа характеризуется достаточной точностью, высокой селективностью и позволяет измерять плотность потока AB в диапазоне от  $5 \cdot 10^{13}$  до  $10^{16}$  at.cm<sup>-2</sup> · s<sup>-1</sup>.

## Список литературы

- [1] Leone S. // Jpn. J. Appl. Phys. 1995. V 34. P. 2073-2082.
- [2] Goodman R.S., Materer N., Leone S.R. // J. Vac. Sci. Technol. B. 1997. 15(4). P. 971–982.
- Bruno G., Losurdo M., Capezzuto P. // Appl. Phys. Lett. 1995. V. 66(26).
  P. 3573–3575.
- [4] Сериков Л.В., Шиян Л.Н., Горбачев А.Ф. н др. // А.с. СССР № 1603257. 1998.
- [5] *Лавренко В.А.* Рекомбинация атомов водорода на поверхностях твердых тел. Киев, 1973. С. 203.
- [6] Sutoh A., Okada Y., Ohta S. et al. // Jpn. J. Appl. Phys. 1995. V. 34. P. L 1379–L 1382.
- [7] Gordiets B.F., Pinheiro M.J., Tatarova E. et al. // Proc. of XXIV Int. Conf. On Phenomena in Ionized Gases. V. 2. P. 133. July 11–16, 1999. Warsaw, Poland.
- [8] Bruneteau A.M., Hollos G., Bacal M. et al. // J. Appl. Phys. 1990. V. 67(12).
  P. 7254–7264.
- [9] Hydrogen in Metals 2/Ed. by Alefeld G. Völkl-Springer-Verlag, 1978. 430 p.

- [10] *Fromm E., Gebhardt E. //* Gases and Carbon in Metals. Springer-Verlag, 1976. 711 p.
- [11] *Взаимодействие* водорода с металлами / Под ред. А.П. Захарова М.: Наука, 1987. 295 с.
- [12] Hoffheins B.S., Maxey L.C., Holmes W. Jr. et al. // Proc. Of the U.S. DOE Hydrogen Program Review. P. 320–328.
- [13] Cheng Y.-T., Hills R., Li Y., Lisi J. et al. // US Patent. No. 6.670.115. Sep. 23, 1997.
- [14] Kagadei V.A., Proskurovsky D.I. // J. Vac. Sci. Technol. A. 1998. V. 16(4). P. 2556–2561.
- [15] *Кагадей В.А., Нефедцев Е.В., Проскуровский Д.И.* и др. // Изв. вузов. Физика. 2003 (в печати).
- [16] Westlake D.G., Ockers S.T., Gray W.R. // Metallurgical Transactions. 1970. V. 1. P. 1361–1364.