06;11 Моделирование процесса удаления примесей из полупроводниковых пластин в неоднородном температурном поле

© В.И. Рудаков, А.В. Башмаков, В.В. Овчаров

Институт микроэлектроники и информатики РАН, Ярославль E-mail: vir@uniyar.ac.ru

Поступило в Редакцию 21 июля 2003 г.

Показано, что при высоких значениях градиента температуры, приложенного перпендикулярно поверхностям полупроводниковой пластины, можно добиться выхода примеси, распределенной в приповерхностной области пластины, на ее поверхность. Проведено машинное моделирование термодиффузии примеси из гауссова источника, залегающего в приповерхностной области, и для случая равномерного распределения примеси. Получены кривые, иллюстрирующие накопление примеси вблизи поверхности, и найдены стационарные решения, совпадающие в обоих случаях при условии одинакового количества загнанной примеси.

Важной задачей технологии изготовления интегральных схем (ИС) является предварительное геттерирование нежелательных примесей в кремниевых пластинах, направленное на поддержание чистоты и совершенства кристаллической структуры подложек. Так как для изготовления ИС в основном используются приповерхностные области полупроводниковых пластин, то первоочередной задачей становится геттерирование примесей именно в этих областях. В настоящее время для этого используются методы, основанные на выведении примесей к нерабочей поверхности подложки или в ее объем при формировании глубоко залегающих преципитатов. При этом нежелательные примеси, хотя и удаляются из рабочих областей полупроводниковой пластины, но все же присутствуют в их окрестностях [1]. Представляет интерес поиск таких новых способов геттерирования примесей, при которых их можно полностью удалить из подложки. В работе [2] предложено использовать градиент температуры для зонной очистки слитков от примесей веществ в твердом состоянии. Предполагается, что под воздействием градиента

54

температуры примесь выводится на торцевую поверхность слитка и затем стравливается. Косвенным подтверждением применения этой идеи для геттерирования примеси в полупроводниковых пластинах является движение атомов кислорода под воздействием градиента температуры при формировании скрытых слоев SiO₂ с помощью неизотермического отжига ионно-имплантированных кислородом областей кремния, направление движения которого зависит от направления приложенного градиента температуры [3].

Настоящая работа посвящена теоретическому исследованию возможности удаления примесей из рабочих областей полупроводниковых подложек с помощью градиента температуры.

Рассмотрим одномерный поток атомов примеси, связанный с градиентами концентрации и температуры [4],

$$J = -D\left(\frac{\partial C}{\partial x} + \frac{CQ^*}{kT^2}\frac{\partial T}{\partial x}\right),\tag{1}$$

где C = C(x, t) — концентрация примеси, T = T(x) — абсолютная температура, $D = D_0 \exp[-E/kT(x)]$ — коэффициент диффузии, D_0 — предэкспоненциальный множитель, E — энергия активации примеси, k — постоянная Больцмана, Q^* — теплота переноса.

Как видно из уравнения (1), при заданном градиенте температуры значение теплоты переноса определяет величину и направление потока примеси в неоднородом температурном поле.

В этом случае процесс перераспределения примеси в пространстве *x* и во времени *t* будет описываться следующим уравнением:

$$\frac{\partial C}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x} \left[D \left(\frac{\partial C}{\partial x} + \frac{Q^* C}{k T^2} \frac{\partial T}{\partial x} \right) \right].$$
(2)

В качестве модели рассмотрим тонкую пленку с отражающими границами толщиной $l \sim 25 \,\mu$ m, нанесенную на полупроводниковую пластину, поверхности которой имеют различные температуры. Если коэффициент теплопроводности пленки является постоянным и не зависит от координаты, то в течение достаточно короткого времени в пленке установится линейное распределение температуры $T(x) = T_0 + Gx$, где G — постоянный градиент температуры.

Решение уравнения (2) будем искать для двух случаев, которые практически имеют место в полупроводниковой технологии.

Случай 1. Примесь сосредоточена на определенном расстоянии от поверхности полупроводниковой пленки. Пусть начальное распределение примеси имеет вид функции Гаусса, смещенной от поверхности (x = 0) на величину 10 μ m,

$$C = \exp(-\alpha \times x^2), \tag{3}$$

где $\alpha \sim 2 \cdot 10^{-11} \, {
m m}^{-2}$. Граничные условия имеют вид

$$\begin{cases} J(0,t) = 0, \\ C(l,t) = 0. \end{cases}$$
(4)

Случай 2. Равномерное распределение примеси в пленке C = const.Этому случаю соответствуют следующие граничные условия:

$$\begin{cases} J(0,t) = 0, \\ J(l,t) = 0. \end{cases}$$
(5)

Для простоты положим, что в обоих случаях количество атомов примеси одинаковое:

$$\int_{0}^{l} C_{1}(x)dx = \int_{0}^{l} C_{2}(x)dx = M,$$
(6)

где C₁ и C₂ — концентрации примеси для первого и второго условий соответственно.

Данная задача решалась численным методом с использованием ЭВМ. При этом были использованы следующие значения параметров. Температура на поверхности пластины $T_0 = 1000^{\circ}$ С, градиент температуры $G = 10^5$ deg/cm, теплота переноса $Q^* \sim 2.6$ eV.

На рис. 1 приведены расчетные концентрационные профили примеси для первого краевого условия при разных временах термодиффузии. Из рисунка видно, что при времени $t \sim 10^4$ s (кривая 2) происходит смещение максимума кривой Гаусса в сторону начала координат с одновременным уменьшением ее амплитуды. Это означает, что на все атомы примеси действует сила, обусловленная градиентом температуры. Эта сила направлена к поверхности пленки (x = 0). Так как поверхность пленки является отражающей, то вблизи нее происходит накопление



Рис. 1. Концентрационные профили для первого краевого условия при $T_0 = 1000^{\circ}$ С, $Q^* \sim 2.6 \text{ eV}$, $\nabla T = 10^5 \text{ deg/cm}$. I — начальное распределение, $2 - t \sim 10^4 \text{ s}$, $3 - t \sim 1.5 \cdot 10^4 \text{ s}$, 4 — стационарный случай $t > 3.6 \cdot 10^5 \text{ s}$. (Стрелкой показано направление нарастания температуры).

примеси. С увеличением времени $t \sim 1.5 \cdot 10^4$ s наблюдается практически размытие кривой Гаусса (кривая 3). При дальнейшем увеличении времени термодиффузии $t \sim 3.6 \cdot 10^5$ s наступает стационарный случай, когда в каждой точке пластины поток атомов, связанный с градиентом концентрации, уравновешивается противоположным по направлению потоком, вызванным градиентом температуры (кривая 4). В этом случае изменения профиля не происходит и устанавливается стационарная поверхностная концентрация $C = C_s$. Согласно уравнению (1), математически этому случаю соответствует условие J = 0.

На рис. 2 приведены расчетные концентрационные профили для второго случая. При равномерном распределении диффузанта в глубь образца (кривая *I*) начальный поток атомов, обусловленный градиентом концентрации примеси, отсутствует, и соответственно перераспределение атомов вызывает термоградиентный поток. При этом можно видеть (кривая 2), что в глубине образца на некотором отдалении



Рис. 2. Концентрационные профили для второго краевого условия при $T_0 = 1000^{\circ}$ С, $Q^* \sim 2.6 \text{ eV}$, $\nabla T = 10^5 \text{ deg/cm}$. I — начальное распределение, $2 - t \sim 10^4 \text{ s}$, $3 - t \sim 1.5 \cdot 10^4 \text{ s}$, 4 — стационарный случай $t > 3.6 \cdot 10^5 \text{ s}$.

в глубь от границ концентрация атомов остается постоянной в течение времени $t \sim 10^4$ s. Поток атомов диффузанта в этих точках остается постоянным. Это согласуется с уравнением (2). Если в окрестности некоторой точки $x = x_0$ сохраняется постоянная концентрация $C(x, t) = C(x_0, t) = C_0$, то в течение времени существования такой окрестности концентрация $C(x_0, t)$ будет оставаться постоянной. Дальнейшая диффузия приводит к изменению выпуклости правой части кривой (кривая 3). При продолжительном времени диффузии (кривая 4) профиль распределения примеси становится идентичен кривой 4 для первого краевого условия, что соответствует стационарному случаю. Следовательно, стационарное решение при прочих равных условиях и при одинаковом количестве залегающей примеси остается одинаковым.

Таким образом, полученные результаты показывают, что независимо от начального распределения примеси в приповерхностной области под влиянием градиента температуры она концентрируется на поверхности пластины. Если начальное количество примеси является одинаковым

для всех случаев, то в стационарном состоянии профили концентрации примеси будут иметь один и тот же вид, при условии, что концентрация примеси на поверхности пластины не превышает предела ее растворимости.

Список литературы

- [1] *Технология СБИС /* Пер. с англ. Под ред. С. Зи. В 2-х кн. Кн. 1 М.: Мир, 1986. 404 с.
- [2] Каменецкая Д.С., Пилецкая И.Б., Ширяев В.И. // Докл. Академии наук СССР. 1968. Т. 178. № 2. С. 323–326.
- [3] Рудаков В.И., Денисенко Ю.Н., Мочалов Б.В. // Микроэлектроника. 2000. Т. 29. № 5. С. 367–373.
- [4] Rudakov V.I., Ovcharov V.V. // Int. J. Heat Mass Transfer. 2002. V. 45. P. 743-753.