АНАЛИЗ НАПРЯЖЕННОГО СОСТОЯНИЯ КРЕМНИЕВЫХ ПЛАСТИН С УЧЕТОМ РЕАЛЬНЫХ ПРОФИЛЕЙ РАСПРЕДЕЛЕНИЯ ДЕФОРМАЦИИ В ИМПЛАНТИРОВАННОМ СЛОЕ

А.В. Еремин

Московский государственный институт электроники и математики (TУ) E-mail aleskey@mail.ru

For crystals of the silicon, implanted by ions, according to X-Ray diffractions examinations lateral views of strain in ion-implantation layers are calculated. The model of the intense state of silicon sheets which surface is subjected to ion-implantation processing is offered. The radiuses of curvature of sheets calculated by means of model are compared to experimental ones.

Известно, что облучение ионами разного типа формирует у поверхности кристалла нарушенный слой с увеличенным параметром решетки [1]. Толщина слоя определяется в основном глубиной пробега ионов и зависит от типа ионов, их энергии и дозы и составляет от ~0,04 мкм (при имплантации As+ с энергией 60 кэВ) до ~5,0 мкм (H+, 500 кэВ). Среднее изменение параметра решетки $\frac{\Delta d}{d}$

имеет величину порядка 10⁻⁴ и зависит от числа смещенных атомов кристалла. На практике это означает, что основная доза имплантации производится в кристалл с напряженным поверхностным слоем. Механические напряжения в слое, возникающие из-за такой деформации решетки, приводят к изгибу облученных кристаллов.

Для расчета радиуса кривизны облученной пластины использовалась математическая модель напряженно-деформированного состояния тонкой круговой пластинки, поверхностный слой которой подвергся физическому воздействию.

В модели рассматривается упругая изотропная пластинка толщиной h и радиусом R (0 < z < h; $x^2 + y^2 < R^2$), упругие свойства которой характеризуются константами E - модуль Юнга, v – коэффициент Пуассона. Вектор напряжения в любой точке поверхности этого тела равен нулю. Физическое воздействие (в нашем случае - имплантация) на поверхность этой пластинки приводит к тому, что в некотором слое вблизи поверхности z = h возникает распределенное по глубине относительное изменение объема, описываемое функцией $\Theta(z)$.

Решение задачи об определении напряженно-деформированного состояния упругой пластинки по заданному распределению деформации $\mathcal{E}_{zz}(z)$ имеет следующий вид:

$$u_r = \frac{1-\upsilon}{3(1-2\upsilon)} \cdot \frac{r}{h} \int_0^h \Theta(z) dz + \frac{4(1-\upsilon)}{(1-2\upsilon)h^3} r\left(z - \frac{h}{2}\right) \int_0^h \Theta(z) \cdot \left(z - \frac{h}{2}\right) dz$$

$$\begin{split} u_{z} &= \frac{1+\upsilon}{3(1-\upsilon)} \cdot \int_{0}^{h} \Theta(z) dz - \frac{2\upsilon}{3(1-2\upsilon)} \frac{z}{h} \int_{0}^{h} \Theta(z) \cdot dz - \\ &- \left((1-\upsilon)r^{2} + 2\upsilon \left(z - \frac{h}{2} \right) \right) \cdot \frac{2}{(1-2\upsilon)h^{3}} \int_{0}^{h} \Theta(z) \cdot \left(z - \frac{h}{2} \right) dz \\ \varepsilon_{rr} &= \frac{1-\upsilon}{3(1-2\upsilon)} \cdot \frac{1}{h} \int_{0}^{h} \Theta(z) dz + \frac{4(1-\upsilon)}{(1-2\upsilon)h^{3}} r \left(z - \frac{h}{2} \right) \int_{0}^{h} \Theta(z) \cdot \left(z - \frac{h}{2} dz \right) dz \\ \varepsilon_{\varphi\varphi\varphi} &= \frac{1-\upsilon}{3(1-2\upsilon)} \cdot \frac{1}{h} \int_{0}^{h} \Theta(z) dz + \frac{4(1-\upsilon)}{(1-2\upsilon)h^{3}} r \left(z - \frac{h}{2} \right) \int_{0}^{h} \Theta(z) \cdot \left(z - \frac{h}{2} dz \right) dz \\ \varepsilon_{zz} &= \frac{1+\upsilon}{3(1-\upsilon)} \Theta(z) - \frac{2\upsilon}{3(1-2\upsilon)} \cdot \frac{1}{h} \int_{0}^{h} \Theta(z) dz + \frac{8\upsilon}{(1-2\upsilon)h^{3}} \left(z - \frac{h}{2} \right) \int_{0}^{h} \Theta(z) \cdot \left(z - \frac{h}{2} \right) dz \\ \varepsilon_{rz} &= 0 \\ \text{Div } \quad \vec{u} &= \frac{1+\upsilon}{3(1-\upsilon)} \Theta(z) - \frac{2}{3h} \int_{0}^{h} \Theta(z) dz + \frac{8}{h^{3}} \left(z - \frac{h}{2} \right) \int_{0}^{h} \Theta(z) \cdot \left(z - \frac{h}{2} \right) dz \\ \varepsilon_{rz} &= 0 \\ \text{Div } \quad \vec{u} &= \frac{1+\upsilon}{3(1-\upsilon)} \Theta(z) - \frac{2}{3h} \int_{0}^{h} \Theta(z) dz + \frac{8}{h^{3}} \left(z - \frac{h}{2} \right) \int_{0}^{h} \Theta(z) \cdot \left(z - \frac{h}{2} \right) dz \\ \varepsilon_{rz} &= 0 \\ \text{Div } \quad \vec{u} &= \frac{1+\upsilon}{3(1-\upsilon)} \Theta(z) + \frac{E}{3(1-2\upsilon)h} \int_{0}^{h} \Theta(z) dz + \frac{4E}{(1-2\upsilon)h^{3}} \left(z - \frac{h}{2} \right) \int_{0}^{h} \Theta(z) \cdot \left(z - \frac{h}{2} \right) dz \\ \varepsilon_{rz} &= 0; \quad \sigma_{zz} = 0; \\ \end{array}$$

В том случае, когда вместо $\Theta(z)$ определено, например, экспериментально $\varepsilon_{zz}(z)$, целесообразно выразить напряжения деформации перемещения через $\varepsilon_{zz}(z)$.

Зависимость $\Theta_{zz}(z)$ от $\varepsilon_{zz}(z)$ имеет вид:

$$\Theta(z) = \frac{3(1-\upsilon)}{1+\upsilon} \varepsilon_{zz}(z) + A\left(z - \frac{h}{2}\right) + B; где:$$

$$A = -\frac{\frac{24\upsilon(1-\upsilon)}{(1-2\upsilon)(1+\upsilon)h^3} \int_{0}^{h} \varepsilon_{zz}(z)dz}{\frac{1+\upsilon}{2}}; B = \frac{2\upsilon(1-\upsilon)}{\frac{(1-2\upsilon)(1+\upsilon)h}{0}} \int_{0}^{h} \varepsilon_{zz}(z)dz}{\frac{1+\upsilon}{2}}$$

$$\frac{1+\nu}{3(1-\nu)} - \frac{2\nu}{3(1-2\nu)} \qquad \qquad \frac{1+\nu}{3(1-\nu)} - \frac{2\nu}{3(1-2\nu)}$$

В работе методами трехкристальной рентгеновской дифрактометрии были исследованы пластины монокристаллического кремния (100), имплантированные ионами H⁺ с различными значениями энергии и дозы. Полученные КДО, снимавшиеся на CuK₆₁ излучении, использованы для определения макроскопического радиуса изгиба пластин и профиля распределения деформаций в имплантированном слое.



Рис. 1. Кривая дифракционного отражения кристалла Si, имплантированного H^+ с дозой $2.5 \cdot 10^{15}$ см⁻².

Экспериментально измеренный радиус кривизны для пластины кремния, облученной протонами с энергией 150 кэВ и дозой $2.5 \cdot 10^{15}$ см⁻² составил R_{κ} =190м.

Для расчета распределения деформации по глубине деформированный слой разбивается на *n* подслоев. Толщина каждого подслоя будет определяться как $\Delta = \frac{z}{n}$. Считаем, что внутри каждого подслоя деформация является неизменной. Затем, варьируя значения деформации для каждого из подслоев, добиваемся того, чтобы кривая качания, рассчитанная по формуле

$$R(\eta) = \left|\xi - \eta\right|^2 \left|1 - 2i\eta \sum_{k=1}^n \exp(i\varphi_k) \frac{\sin(\eta - \varepsilon_{zzk})\Delta}{\eta - \varepsilon_{zzk}}\right|^2$$

где η - нормализованный угол, f - нормализованная деформация,

$$\varphi_{k} = -\eta \Delta (2n - 2k + 1) + 2\Delta \sum_{k'=k+1}^{n} \varepsilon_{zz\,k'} + \varepsilon_{zz\,k} \Delta$$

совпала с экспериментально измерянной.



Рис. 2. Профили деформации кристаллической решетки исследованных образцов Si, облученных ионами водорода с энергией 150 кэВ, дозой 2,5·10¹⁵ см⁻².

Следует отметить, что экспериментально измеренные радиусы кривизны кремниевых пластин не совпадают с расчетом по предложенной модели с использованием распределений деформации, найденных по экспериментальным данным. Можно предположить, что это расхождение связано с тем, что модель напряженно-деформированного состояния тонкой круговой пластинки не учитывает анизотропии упругих свойств кристаллов кремния.

- 1. В.В. Козловский. Модифицирование полупроводников пучками протонов. СПб. «Наука» 2003.
- 2. R.N. Kyutt, P.V. Petrashen, and L.M. Sorokin. Strain Profiles in Ion-Doped Silicon Obtained from X-Ray Rocking Curves. Phys. Stat. sol. (a) 60, 381 (1980) p. 381-389.