## С. П. Жвавый, Г. Д. Ивлев, Е. И. Гацкевич, Д. Н. Шараев

## О ВОЗМОЖНОСТИ КОНВЕКТИВНОГО ПЕРЕНОСА ТЕПЛА В ПРОЦЕССЕ ЛАЗЕРНО-ИНДУЦИРОВАННОГО ПЛАВЛЕНИЯ КРЕМНИЯ

Проведенное нами исследование [1] воздействия излучения рубинового (длительность импульса т.=80 нс) лазера на монокристаллический кремний показало, что при плотностях энергии облучения W выше порога плавления W, расчетные значения пиковой температуры поверхности  $T_a(W)$  существенно превышает измеренные, в то время, как рассчитанная и экспериментальная зависимости времени существования жидкой фазы t(W) согласуются. По мере увеличения W различие по T<sub>p</sub> возрастает до сотен градусов. Также показано, что результаты расчета и эксперимента совнадают как по никовой температуре, так и по времени существования расплава, если предположить, что коэффициент теплопроводности k жидкой фазы приблизительно в 3 раза превышает справочное значение, что весьма сомнительно. Повышенную эффективность переноса тепла также можно объяснить развитием гидродинамического движения в стадии лазерно-инлуцированного плавления Si, которое, как известно, есть фазовый переход полупроводниковый кристалл - жидкий металл.

Гидродинамические явления могут быть обусловлены генерацией поверхностных периодических структур при воздействия мощного лазерного излучения [2-5]. Эффект возникновения поверхностных обусловлен дифракцией периодических структур падающей пространственно-когерентной световой волны на исходных поверхностных шероховатостях и интерференцией (дифрагированных воли с волной, прошедшей в среду), создающей латеральное пространственно-лериодическое темлературное поле. Благодаря этому возникают силы, увеличивающие амплитуды затравочных шероховатостей, что ведет к неустойчивости, при которой амплитуды материальных возбуждений, модулирующих рельеф поверхности, и ними амплитуды дифрагированных волн связанные С экспоненциально нарастают во времени. Если плотность энергии в лазерном импульсе  $W \leq W_{m}$ , то роль таких материальных возбуждений могут играть поверхностные акустические волны. При  $W = W_m$  имеет место неустойчивость каниллярных волн, при еще больших значениях

138

*W* – интерференционная неустойчивость испарения поверхности. Конвективное движение в расплаве может быть вызвано также термоэлектрическим эффектом [6].

Рассмотрим слой расплава толциной *h*, в приповерхностной области которого (в скин-слос) ироисходит выделение тепла ири поглощении излучения с плогностью потока *q*. Тогда можно записать

$$k \frac{dT}{dx} = q$$
 (1)

В том случае, если существует дополнительный механизм переноса тепла, уменьшающий температуру поверхности на  $\Delta T = T - T_1 (T, T_1) = \Delta T$ , имеем

$$(k+k_1)\frac{dT_1}{dz} = q = (k+k_1)\frac{d(T-\Delta T)}{dz} , \qquad (2)$$

где k<sub>1</sub> - коэффициент, учитывающий эффект усиления теплопереноса

Полагая, что  $\frac{d\Delta T}{dz} \approx \frac{\Delta T}{h}$ , из (1) и (2) находим

$$k_{1} = k \frac{k \frac{\Delta T}{h}}{q - k \frac{\Delta T}{h}} \approx \frac{k^{2}}{q} \frac{\Delta T}{h}$$
(3)

В [4] исследовалась устойчивость горизонтального слоя жидкости, нагреваемой со стороны свободной поверхности. Было показано, что при достаточно больших плотностях потока излучения под действием термокапиллярных сил в расплаве может происходить развитие неустойчивости поверхностных волн, которое приводит к понижению температуры поверхности расплава  $\Delta T$ , т. е. к эффективному увеличению переноса тепла в приповерхностном слое. Если использовать выражение для  $\Delta T$  из [4]

$$\Delta T \approx \left(\xi K\right)^2 \frac{q_t}{2k} \left(\frac{k}{2\rho c\omega}\right)^{1/2},\tag{4}$$

где  $\zeta - a(q_{l}q_{l} - 1)^{1/2}$  – амплитуда смещений поверхности,  $a^2 = \sigma/\rho g$ ,  $\sigma - коэффициент поверхностного натяжение, <math>\rho$  - плотность, g – ускорение свободного падения, c – удельная теплоемкость,  $\omega^2 = \omega^2 dh(Kh)$ ,  $\omega_o$  –

частота гравитационно-капиллярной волны с волновым числом K, q, пороговое значение плотности тепляво, о чотока для возбуждения волны, то можно записать

$$k = k \frac{(aK)^2}{2h} \left(\frac{1}{2\rho c\omega}\right)^2 \frac{q-q}{q}$$
(5)

Максимальный инкремент неустойчивости соответствует волнам, находящимся в резонансе  $C_1 K \approx \omega_o (C_1^2 - q | d\sigma/dT | / pk)$ , и составляет для кремния ~1,5  $10^3$  с<sup>-1</sup> ири плотности энергии 1,5 Дж/см<sup>2</sup> и длительности импульса 80 нс В этом случае можно записать

$$k_{1} = Akq \left[ 1 - \frac{q_{1}}{q} \right], \quad \text{rme} \qquad A = \frac{\left| \frac{d\sigma}{dT} \right|}{2pgh\sqrt{2pckC_{1}h}} \tag{6}$$

Окончательно выражение для коэффициента теплопроводности в расплаве при наносекундном лазерном нагреве запишется в виде

$$k_{ab} = k \left[ 1 + Aq \left( 1 - \frac{h}{h_r} \frac{T_r - T_m}{T - T_m} \right) \right], \tag{7}$$

где  $T_m$  -- температура плавления,  $T_t$  и  $h_t$  - пороговые значения температуры и толщины слоя расплава, при которых возникает конвективный перенос тепла.

Численное моделирование динамики фазовых превращений в кремнии, инициируемых наносекундным лазерным излучением, проводилось на основе одномерного уравнения теплопроводности с учетом кинетики зарождения и роста новой фазы [7]:

$$\rho c(T) \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x} \left[ k_{eff}(x, T) \frac{\partial T}{\partial x} \right] + S(x, T) - \rho L \left( \frac{\partial \varphi}{\partial t} - \frac{\partial \psi}{\partial t} \right)$$
(8)

с граничными и начальными условиями

$$\frac{\partial T}{\partial x}\Big|_{t=0} = 0, \quad T(x \to \infty, t) = T_0, \quad T(x, t=0) = T_0$$
(9)

где L скрытая теплота фазового перехода,  $I_0$  начальная температура Гепловой источник S(x,t) в (1) описывает выделение тепла за счет поглощения лазерного излучения

$$S(x,t) = (1 - R)\alpha(x,T) \frac{W(t)}{T} \exp[-\int_{0}^{t} \alpha(x,T) dx], \qquad (10)$$

где R и α(x, T) - коэффициенты отражения и поглощения

Последние два члена в правой части уравнения (8) описывают мощность тепловых стоков и источников при плавлении и кристаллизации полупроводника. Здесь  $\varphi(x,t)$  – доля расплава, образовавшегося в точке x к моменту времени t после начала плавления,  $\psi(x,t)$  – доля закристаллизовавшегося расплава в точке x к моменту времени t после начала кристаллизации. В рамках теории фазовых переходов доля образовавшейся новой фазы выражается через частоту зародышеобразования J(t) и скорость роста V(t) [8, 9]:

$$\varphi(x,t) = 1 - \exp\{-\beta \int_{t_1} J(\tau) [\int_{\tau} V(t) dt]^2 d\tau\},$$
(11)

где  $t_1$  – время начала зародышеобразования в точке x,  $\beta$  – константа формы. Функция J(t) для случая двумерного зародышеобразования имеет вид [8, 9]:

$$J(t) = N \frac{kT}{h} \exp(-\frac{U}{kT}) \exp(-\frac{\pi d_a \sigma^{-T} T_{aa}}{L^* kT \Delta T}), \qquad (12)$$

где N – число атомов на границе раздела на 1 см<sup>2</sup>, U – энергия активации перехода атома через границу раздела фаз,  $d_a$  – межатомное расстояние (высота монослоя), L - теплота плавления на один атом,  $\sigma$  – поверхностная энергия границы раздела фаз,  $\Delta T = T - T_m$  при плавлении и  $\Delta T = T - mT$  при кристаллизации. Для скорости роста использовалось выражение [10]

$$V(t) = d_{\star} \frac{kT}{h} \exp(-\frac{U}{kT})[1 - \exp(-\frac{L}{kT_{\star}}\frac{\Delta T}{T})].$$
 (13)

В двухфазной (переходной) зоне, состоящей из расплава и кристалла полупроводника, параметры определялись следующим образом [7].

$$A(x,t) = \varphi(x,t)A_{t}(x,t) + [1 - \varphi(x,t)]A_{s}(x,t),$$
(14)

где индексы / и s относятся к жидкой и кристаллической фазам соответственно.





Уравнение (8) совместно с (9)-(14) решалось численно методом прогонки. Форма лазерного импульса задавалась функцией  $\sin^2(\pi t/2\tau_p)$  с  $\tau_p = 80$  нс Значения параметров кремния, используемых при решении задачи, приведены в табл. 1.

Результаты расчета хорошо согласуются (рис 1) с экспериментальными данными [1] при  $A = 0,2 \, 10^{-7} \, \text{сm}^2/\text{BT}$  и  $(T_t - T_m)/h_t = 2 \cdot 10^5 \, \text{К/см}$ . Расчетная зависимость  $T_p(W)$  аппроксимируется следующим выражением

142

где a = 1462,5 K, b = 1.3,7 см<sup>2</sup> К/Дж и с = 13,8 см<sup>4</sup> К/Дж<sup>4</sup>

Параметры	Кристала Si	Pacnasa Si
р. г/см	2,328 [11]	2,53 0,152 10
TV	1693	1. U. , (m) (U)
с, Дж/ ·· К	0 844+1,18 10 <sup>4</sup> T - 1,55 10 <sup>4</sup> T <sup>2</sup> [11]	1.04
1. Дж/г	1787 [11]	
k, Вт/см∙К	$\frac{1521}{T^{11100}}, l' < 1200K$ $\frac{8,97}{T^{1010}}, l' \ge 1200K$ [12]	0,585 [11]
R	0,35	0 72
а, см	1578exp(77493) [13]	106 [12]
U, 3B	0,42 [14]	
d, эрг/см <sup>2</sup>	210	

Аналогичная зависимость для времени существования расплава записывается в виде

$$\mathbf{t} = a_1 + b_1 W + c_1 W^2 \tag{16}$$

Enforment 1

где  $a_1 = -63$  с,  $b_1 = 67,6$  см<sup>2</sup>с/Дж, и  $c_1 = 27,3$  см<sup>4</sup>с/Дж<sup>2</sup>.

В отношении представленных экспериментальных данных о гемпературе  $T_p(W)$ , отметим, что они получены из пирометрических измерений на эффективных длинах волн  $\lambda_{e1} = 0,86$  и  $\lambda_{e2} = 0,53$  мкм. Время  $\tau(W)$  определялось в эксперименте по данным о динамике отражения зондирующего излучения от зоны лазерного воздействия.

Таким образом, в работе проведен анализ различия между результатами численного моделирования и экспериментальными данными по пиковой температуре поверхности кремния при плотностях энергии W наносекундного лазерного облучения выше порога плавления полупроводника  $W_m$ , когда указанная температура значительно превышает равновесную точку фазового перехода. На эффективности основе гипотезы существенном повышении 0 фронту плавления переноса тепла к 3a счет развития термокапиллярных волн в расплаве сформулировано выражение для эффективного коэффициента переноса тепла. Численное лазерно-индуцированных фазовых моделирование переходов.

143

(15)

проведенное на основе разработанной рансе модели с учетом эффективного коэффициента теплопереноса, дает хорошее согласне с экспериментом как по пиковой температуре, так и по длигельности существования расплава в зависимости от  $W \supset W_m$ .

Работа выполнена при поддержке БРФФИ по проекту Ф99-184

## Литература

- Ivlev G.D., Gatskevich E.I., Sharaev D.N. Time-resolved temperature and reflectivity measurements at nanosecond laser-induced melting and crystallization of silicon // Proc. SPIE. 2001. Vol. 4157. P. 78-81
- Воздействие мощного лазерного излучения на поверхность полупроводников и металлов: нелинейно-оптические эффекты и нелинейно-оптическая диагностика / С.А. Ахманов, В.И. Емельянов, Н.И. Коротеев, В.Н. Семиногов // УФН, 1985, Т. 147, № 4. С. 675–745.
- Анисимов С.И., Трибельский М.И., Эпельбаум Я.Г. Неустойчивость плоского фронта испарения при взаимодействии лазерного излучения с неществом // ЖЭТФ. 1980. Т. 78, № 4. С. 1597–1605.
- Левченко Е.Б., Черняков А.Л. Неустойчивость поверхностных воли в неоднородно нагретой жидкости // ЖЭТФ 1981. Т 81, № 1 С 202-209.
- Tokarev V.N., Konov V.I Suppression of thermocapillary waves in laser melting of metals and semiconductors // J Appl Phys. 1994. Vol 76, № 2 P 800-805
- Эйдельман Е.Д. Возбуждение электрической неустойчивости нагреванием // УФН. 1995. Т 165, № 11 С. 1279-1294.
- Жаавый С.В. Моделирование процессов плавления и кристаллизации монокристаллического кремния при воздействии накосекундного лазерного излучения //ЖТФ 2000 Т 70, № 8. С 58-62
- Анександров Л.Н. Кинетика кристаллизации и перекристаллизации полупроводниковых пленок. Новосибирск: Наука. 1985. 224 с.
- Беленький В.З. Геометрико-вероятностные модели кристаллизации. М.: Наука. 1989 88 с.
- Скрипов В.П., Коверда В.П. Спонтанная кристаллизация переохлажденных жидкостей. М.: Наука. 1984. 232 с.
- Ресель Л.Р., Глазов В.М. Физические свойства электронных расплавов. М. Наука 1980 296 с.
- Bell A.E. Review and analysis of laser annealing. // RCA Review. 1979.Vol. 40, № 3. P. 295-338.
- Time resolved reflectivity and melting depth measurements using pulsed ruby laser on silicon / M. Toulemonde, S. Unamuno, R. Heddache et al. // Appl. Phys. A 1985, Vol. 36, № 1, P. 31-36.
- Peter M.R. Interface kinetics of freezing and melting with density change // Phys. Rev. B 1988. Vol 38, № 4 P 2727-2739.