

01; 03

© 1992

О ТЕРМОКАПИЛЛЯРНОЙ КОНВЕКЦИИ РАСПЛАВА
ПОД ДЕЙСТВИЕМ ПОТОКА ЭНЕРГИИ

А. А. У г л о в, О. Г. С а г д е д и н о в

При плавлении металлов под действием поверхностных тепловых источников (лазерного излучения, электронного луча и т. п.) в ряде случаев требуется выяснить характер движения образующегося расплава и определить в нем поле скоростей. Среди гидродинамических процессов, происходящих в жидкой фазе, одним из наиболее существенных является термокапиллярная конвекция. При нагреве поверхности температура тела оказывается зависящей от координат вдоль поверхности. Поверхностное натяжение зависит от температуры поверхности и обычно уменьшается с ростом температуры. Вследствие этого на поверхности возникает сила, направленная от центра воздействия к его краям. В результате возникает движение образовавшегося расплава. Поля скоростей движения жидкости рассматривались, например, в работах [1-4]. В работах [5, 6] исследована устойчивость поверхностных волн в неоднородно нагретой жидкости. В предлагаемой заметке представлено точное решение задачи нестационарной термокапиллярной конвекции в ванне расплава, созданной действием источника энергии в металлической пластине.

Геометрическая конфигурация задачи является двумерной. Ось x направлена вдоль поверхности пластины, а ось y - нормально к пластине (и к оси x) и отсчитывается от середины пластины ($y = 0$) к ее поверхностям ($y = \pm h$), где h - полутолщина пластины. Ванна расплава считается мелкой: $h \ll \alpha$, где α - продольный размер ванны. Это позволяет пренебречь рассмотрением краевых эффектов у боковых границ ванны на оси x , где происходит поворот течения на 180° , а также течением вдоль оси y , поскольку $v_y \ll v_x$.

Пластина считается термически тонкой, так что температурное поле по ее толщине можно считать однородным. Кроме того, продольный размер ванны расплава будем предполагать настолько малым по сравнению с глубиной теплового влияния источника энергии, что градиент температуры в пределах ванны вдоль поверхности пластины можно считать постоянным. Деформацию поверхности расплава давлением отдачи от испарения металла и выплеск жидкой фазы не учитываем. Тогда математическая постановка задачи для поля скоростей будет иметь следующий вид:

$$\frac{\partial v_x}{\partial t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu \frac{\partial^2 v_x}{\partial y^2}, \quad v_y = 0, \quad \frac{\partial v_x}{\partial y}(y=0) = 0,$$

$$\frac{\partial v_x}{\partial y}(y=h) = \frac{\alpha}{\eta} \frac{\partial T}{\partial x}, \quad v_x(t=0) = 0, \quad \int_0^h v_x dy = 0,$$

где v_x — проекция скорости движения расплава на ось x направленной вдоль пластины, v_y — проекция скорости движения расплава на ось y , нормальную к пластине, h — полутолщина пластины, p — давление в расплаве, ρ — плотность, η , ν — динамическая и кинематическая вязкость соответственно, t — время от начала движения расплава, $\sigma(T) = (\sigma_0 + \alpha T)$ — поверхностное натяжение, T — температурное поле. Нелинейный член в дифференциальном уравнении $(\vec{v} \nabla) v_x$ тождественно равен нулю, т.к. $v_y = 0$, $v_x = v_x(y)$. Введем безразмерные величины:

$$y = \frac{y}{h}, \quad t = \frac{\nu t}{h^2}, \quad v = \frac{v}{\alpha}, \quad \alpha = \frac{\alpha}{\eta} h \frac{\partial T}{\partial x}, \quad \delta = \frac{\partial p}{\partial x} \frac{h^2}{\alpha \rho \nu}.$$

Воспользовавшись функцией источника [7], находим поле скоростей:

$$v_x = \frac{y^2}{2\delta} - \sum_{n=0; \pm 1; \dots}^{\infty} f(2n, y, t), \quad f(2n, y, t) = \frac{1}{2\delta} \int_{2n-1}^{2n+1} dy' \frac{y'^2}{2\sqrt{\pi t}} \exp\left(-\frac{(y-y')^2}{4t}\right).$$

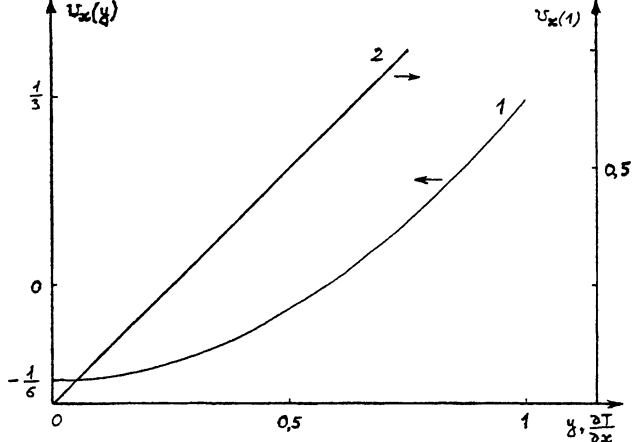
Из выражения для \bar{v}_x видно, что первое слагаемое является частным решением исходного уравнения, а бесконечный ряд — общим решением, которое позволяет удовлетворить граничным и начальным условиям.

При стремлении времени к бесконечности получаем стационарное асимптотическое решение:

$$v_x(t = \infty) = \frac{1}{2\delta} y^2 - \frac{1}{\delta\delta}.$$

Удовлетворяя граничному условию в $y=1$, получаем $\delta=1$. График $v_x(t = \infty)$ представлен на рисунке.

Дифференциальное уравнение для v_x аналогично уравнению, описывающему распространение тепла. Характерное расстояние действия силы поверхностного натяжения есть $\sqrt{\nu t}$. В нашем случае, когда h много меньше продольного размера ванны расплава, через промежуток времени $t \sim \frac{h^2}{\nu}$ после начала термокапиллярной



Стационарное поле скоростей $u_x(y)$ - 1 и зависимость максимальной скорости $u_x(y=1)$ от градиента температуры - 2 (безразмерные координаты).

конвекции пограничный слой у поверхности перейдет в режим вязкого течения. Все результаты получены при условии пренебрежения влиянием нелинейных членов в уравнении Навье-Стокса. Поскольку для металлов число Прандтля $Pr < 1$, то конвективным переносом тепла также можно пренебречь и в уравнении теплопроводности. Однако в нашем случае конвективный перенос тепла отсутствует точно из-за термической тонкости пластины и сохранения массы расплава в ванне. В общем случае конвективными членами в уравнении Навье-Стокса можно пренебречь при условии $Re = \frac{u_x h}{\nu} \ll \frac{\alpha}{h}$, где α - продольный размер ванны расплава. Подробно эта проблема обсуждается в [8]. В нашей же заметке получена простая оценка максимально возможной скорости термокапиллярной конвекции.

С п и с о к л и т е р а т у р ы

- [1] Левич В.Г. Физико-химическая гидродинамика. М.: Физматгиз, 1959. 699 с.
- [2] Саночкин Ю.В. // ТВТ. 1988. Т. 26. № 3. С. 519-526.
- [3] Гладуш Г.Г., Красицкая Л.С., Левченко Е.Б., Черняков А.Л. // Квантовая электроника. 1982. Т. 9. № 4. С. 660-670.
- [4] Углов А.А., Смуров И.Ю., Гуськов А.Г. // ТВТ. 1987. Т. 25. № 4. С. 720-725.

- [5] Левченко Е.Б., Черняков А.Л. // ЖЭТФ. 1981. Т. 81. В. 1 (7): С. 202-209.
- [6] Углов А.А., Селишев С.В. // Письма в ЖТФ. 1988. Т. 14. В. 24. С. 2296-2299.
- [7] Тихонов А.Н., Самарский А.А. Уравнения математической физики. М.: Наука, 1972. 736 с.
- [8] Веденов А.А., Гладуш Г.Г. Физические процессы при лазерной обработке материалов. М.: Энергоатомиздат, 1985. 208 с.

Институт металлургии
им. А.А. Байкова РАН,
Москва

Поступило в Редакцию
9 ноября 1991 г.
В окончательной редакции
13 января 1992 г.