

а  $T_0$  равной температуре плавления сапфира 2326 К. Ввиду отсутствия для сапфира данных о величине коэффициента поглощения при столь высоких температурах расчеты были выполнены при  $k = 0,02; 0,1; 0,5$ . Результаты расчетов представлены на фиг. 3.

Автор выражает благодарность Э. А. Тропшу за полезные обсуждения в процессе выполнения данной работы.

*Поступила 13 VI 1978*

#### ЛИТЕРАТУРА

- Сергеев О. А., Мень А. А. Теплофизические свойства полупрозрачных материалов. М., Изд-во стандартов, 1977.
- Описик М. И. Сложный теплообмен. М., «Мир», 1976.
- Саттаров Д. К. Волоконная оптика. Л., «Машиностроение», 1973.

УДК 536.24

### РАСПРОСТРАНЕНИЕ ТЕПЛОВОЙ ВОЛНЫ В НЕЛИНЕЙНОЙ СРЕДЕ С ПОГЛОЩЕНИЕМ

*Л. К. Мартинсон*

(Москва)

Рассмотрим нелинейный процесс теплопереноса в среде с коэффициентом теплопроводности, зависящим от температуры по степенному закону. При наличии в среде объемного поглощения тепла, мощность которого зависит от температуры, такой процесс описывается [1] квазилинейным параболическим уравнением

$$(1) \quad \partial u / \partial t = \operatorname{div} (u^\sigma \operatorname{grad} u) - \psi(u), \quad \sigma > 0.$$

Характерной особенностью такого нелинейного процесса переноса является конечная скорость распространения тепловых возмущений [2, 3]. Это означает, что возмущение от источника распространяется в среде в виде тепловой волны, фронт которой перемещается по невозмущенному фону с конечной скоростью. При наличии в среде объемного поглощения тепла, зависящего от температуры ( $\psi \neq 0$ ), в таком процессе может наблюдаться нелинейный эффект пространственной локализации теплового возмущения, когда даже за бесконечный промежуток времени возмущение проникает в среду лишь на конечное расстояние [4, 5].

В данной работе исследуется особый режим локализации теплового возмущения, когда в процессе движения скорость фронта тепловой волны изменяет свое направление.

Рассмотрим задачу о влиянии мгновенного точечного источника тепла мощности  $Q$ , помещенного в нелинейную среду при наличии объемного поглощения тепла, зависящего от температуры степенным образом ( $\psi(u) = \gamma u^\nu$ ,  $\gamma = \text{const}$ ,  $\nu = 1 - \sigma$ ,  $\sigma < 1$ ). В этом случае задача о рас-

пределении температуры в среде сводится к решению квазилинейного уравнения

$$(2) \quad \frac{\partial u}{\partial t} = \frac{1}{x^{s-1}} \frac{\partial}{\partial x} \left( x^{s-1} u^\sigma \frac{\partial u}{\partial x} \right) - \gamma u^{1-\sigma},$$

где  $s = 1, 2$  и  $3$  соответственно для случаев плоской, осевой и центральной симметрий задачи. При этом начальное распределение  $u(0, x) = u_0(x)$  в рассматриваемой задаче Коши в области  $\tilde{K}_+^2 = \{(t, x) : t \in [0, +\infty), x \geq 0\}$  для уравнения (2) представляет собой некоторую функцию типа б-функции, удовлетворяющую условию

$$(3) \quad \int_0^\infty u_0(x) L(s) x^{s-1} dx = Q,$$

где

$$L(s) = \begin{cases} 2 & \text{при } s = 1, \\ 2\pi & \text{при } s = 2, \\ 4\pi & \text{при } s = 3. \end{cases}$$

Используя результаты работы [6], решение задачи (2), (3) будем искать в виде

$$(4) \quad u(t, x) = \begin{cases} a(t) [x_+^2(t) - x^2]^\alpha & \text{при } x < x_+(t), \\ 0 & \text{при } x \geq x_+(t). \end{cases}$$

Подставляя  $u(t, x)$  в форме (4) в уравнение (2), получим

$$(5) \quad \dot{a} [x_+^2 - x^2]^\alpha + 2\alpha a x_+ \dot{x}_+ [x_+^2 - x^2]^{\alpha-1} = 2\alpha s a^{\sigma+1} [x_+^2 - x^2]^{\alpha-1} + \\ + 4\alpha(\alpha-1) a^{\sigma+1} x^2 [x_+^2 - x^2]^{\alpha-2} - \gamma a^{1-\sigma} [x_+^2 - x^2]^{\alpha(1-\sigma)}.$$

Точкой в (5) обозначается дифференцирование по временной переменной. Соотношение (5) удовлетворяется тождественно, если положить  $\alpha = \sigma^{-1}$ , а зависимости  $a(t)$  и  $x_+(t)$  выбрать в виде

$$(6) \quad a(t) = \left[ \frac{\sigma}{2(2+s\sigma)t} \right]^{\frac{1}{\sigma}};$$

$$(7) \quad x_+^2(t) = C t^{\frac{2}{2+s\sigma}} - \gamma \frac{(2+s\sigma)^2}{1+s\sigma} t^2.$$

В соотношении (7)  $C$  — некоторая константа, значение которой можно определить, используя интегральное условие (3), которое может быть записано в виде

$$\int_0^{x_+(t)} u(t, x) L(s) x^{s-1} dx = Q \quad \text{при } t \rightarrow 0.$$

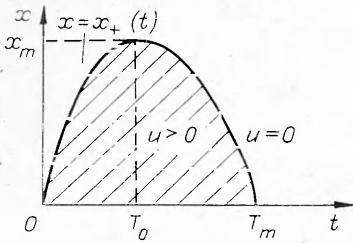
Отсюда с учетом (4), (6) и (7) после вычисления квадратуры [7] получим

$$C = \left[ \frac{Q}{R(s, \sigma)} \right]^{\frac{2\sigma}{2+s\sigma}}, \quad R(s, \sigma) = \frac{1}{2} L(s) \left[ \frac{\sigma}{2(2+s\sigma)} \right]^{\frac{1}{\sigma}} B \left( \frac{s}{2}, \frac{\sigma+1}{2} \right).$$

Таким образом, окончательно точное решение задачи (2), (3) имеет вид

$$(9) \quad u(t, x) = \begin{cases} \left\{ \frac{\sigma}{2(2+s\sigma)t} [x_+^2(t) - x^2] \right\}^{\frac{1}{\sigma}} & \text{при } x < x_+(t), \\ 0 & \text{при } x \geq x_+(t), \end{cases}$$

где зависимость  $x_+(t)$  определяется соотношением (7) с константой  $C$ , найденной из (8). Заметим, что при  $\gamma \rightarrow 0$  это решение переходит в решение задачи о точечном источнике в нелинейной среде без поглощения [2].



Дадим физическую интерпретацию решения (9). Это решение описывает тепловую волну, фронт которой перемещается в среде с конечной скоростью. Положение фронта тепловой волны, отделяющего область возмущения, где  $u > 0$ , от невозмущенной области, где  $u = 0$ , в любой момент времени определяется зависимостью  $x = x_+(t)$ .

Качественный характер этой зависимости изображен на фигуре. Заметим, что на фронте тепловой волны выполняются физические условия непрерывности температуры и теплового потока даже в случае  $\sigma < 1$ , когда фронт волны является крутым ( $|u_x| \rightarrow +\infty$  при  $x \rightarrow x_+(t)$ ). В этом случае тепловой поток на фронте волны обращается в нуль за счет обращения в нуль коэффициента теплопроводности.

Особенностью рассматриваемой задачи является тот факт, что в процессе эволюции теплового возмущения фронт тепловой волны изменяет направление своего движения. При  $t < T_0$ , где

$$T_0 = \left[ C \frac{1+s\sigma}{\gamma(2+s\sigma)^3} \right]^{\frac{2+s\sigma}{2(1+s\sigma)}},$$

$x_+(t) > 0$  и размер области возмущения увеличивается со временем. Скорость движения фронта при этом уменьшается, и при  $t = T_0$  фронт тепловой волны останавливается. В этот момент времени размер области возмущения достигает своего максимального значения  $x_m = x_+(T_0)$ . Затем скорость движения фронта изменяет направление, и при  $t > T_0$  в среде распространяется волна охлаждения ( $x_+(t) < 0$ ). При  $t = T_m$ , где

$$T_m = T_0 (2+s\sigma)^{\frac{2+s\sigma}{2(1+s\sigma)}},$$

область возмущения стягивается в точку и  $u = 0$  всюду в  $R_+^2 \cap \{t > T_m\}$ . Другими словами, в рассматриваемой задаче тепловое возмущение от мгновенного точечного источника имеет конечное время существования, равное  $T_m$ . Этот необычный с точки зрения линейной теории теплопроводности результат согласуется с выводами работы [8], где было показано, что при  $\nu < 1$  в задаче Коши для уравнения (1) всегда существует такое  $T_m < +\infty$ , что  $u(t, x) = 0$  при всех  $t \geq T_m$ .

В заключение отметим, что уравнение (1) описывает широкий класс явлений переноса (теплопроводность, диффузия, фильтрация и др.). Поэтому полученные результаты могут интерпретироваться и в рамках других физических моделей.

### ЛИТЕРАТУРА

1. Тихонов А. Н., Самарский А. А. Уравнения математической физики. М., «Наука», 1966.
2. Зельдович Я. Б., Компанеец А. С. К теории распространения тепла при теплопроводности, зависящей от температуры.— Сборник, посвященный 70-летию А. Ф. Иоффе. М., Изд-во АН СССР, 1950.
3. Олейник О. А., Калашников А. С., Чжоу Юй-линь. Задача Коши и краевые задачи для уравнения типа нестационарной фильтрации.— «Изв. АН СССР. Сер. матем.», 1958, т. 22, № 5.
4. Мартинсон Л. К., Павлов К. Б. К вопросу о пространственной локализации тепловых возмущений в теории нелинейной теплопроводности.— ЖВММФ, 1972, т. 12, № 4.
5. Голайдо С. И., Мартинсон Л. К., Павлов К. Б. Нестационарные задачи нелинейной теплопроводности с объемным поглощением тепла.— ЖВММФ, 1973, т. 13, № 5.
6. Кершнер Р. О некоторых свойствах обобщенных решений квазилинейных вырождающихся параболических уравнений. Автореф. на соиск. учен. степени канд. физ.-мат. наук, М., МГУ, 1976.
7. Градштейн И. С., Рыжик И. М. Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений. М., Физматгиз, 1963.
8. Калашников А. С. О характере распространения возмущений в задачах нелинейной теплопроводности с поглощением.— ЖВММФ, 1974, т. 14, № 4.

УДК 532.72

### О КОНВЕКТИВНОМ МАССООБМЕНЕ В СИСТЕМЕ ПЕРИОДИЧЕСКИ РАСПОЛОЖЕННЫХ СФЕР

*Ю. П. Гупало, А. Д. Полянин, Ю. С. Рязанцев, Ю. А. Сергеев*

*(Москва)*

В задачах о конвективной диффузии в системе реагирующих частиц при больших числах Пекле существенную роль играет структура особых линий тока, начинающихся и оканчивающихся на поверхностях частиц [1—3]. При этом оказывается, что в потоке существуют цепочки частиц, внутренний массообмен в которых сильно заторможен взаимодействием диффузионных следов и пограничных слоев частиц, принадлежащих цепочке. Для разреженной системы сфер равного радиуса, расположенных в узлах кубической решетки, учет взаимодействия диффузионных следов и пограничных слоев частиц проведен в [4], где считалось, что отношение периода решетки  $b$  к радиусу сфер  $a$  удовлетворяет неравенству  $b/a \gg \text{Pe}^{1/3}$  ( $\text{Pe}$ —число Пекле одиночной сферы). Это предположение позволяло свести исходную задачу к автомодельной задаче о диффузии вещества с постоянной концентрацией, натекающей на отдельную сферу [5]. В данной работе рассматривается массообмен концентрированной упорядоченной системы реагирующих твердых сфер при условии  $b/a \ll \text{Pe}^{1/3}$ .

Рассмотрим стационарную конвективную диффузию в ламинарном потоке вязкой несжимаемой жидкости, фильтрующимся сквозь систему реагирующих сфер равного радиуса, расположенных в узлах кубической решетки. Считаем, что средняя скорость фильтрационного потока в промежутках между сферами параллельна одной из осей решетки и равна  $U$ , а число Рейнольдса  $\text{Re} = aU/\nu$  ( $\nu$  — кинематическая вязкость жидкости) мало. Тогда поле скоростей жидкости в решетке может быть определено в рамках ячеекой модели [6, 7] или при  $b/a \gg 1$  по модели точечных сил [4, 8]. В дальнейшем считаем, что положение фиксированной среды в решетке задается набором трех целых чисел и расстояние вдоль оси потока определяется значением параметра  $k = 1, 2, \dots$