

УДК 517.988

Член-корреспондент НАН Украины **А.И. Шевченко, А.С. Миненко, И.А. Сышко**

### **Моделирование одного класса сложных систем с нечетким управлением**

*Исследуется одна задача Стефана с учетом конвекции в жидкой фазе. Построено приближенное решение этой задачи с использованием малого параметра. Управление этим процессом осуществляется с применением нечеткой логики.*

**Постановка задачи.** Рассмотрим следующий вариант кристаллизации металла. Пусть полубесконечный круговой цилиндр  $\Omega = \{(x_1, x_2, x_3) : x_1^2 + x_2^2 < R^2, x_3 < 0\}$ , заполнен веществом, которое находится в двух фазовых состояниях: твердом и жидком. В рассматриваемой модели теплофизические параметры (свои в каждой фазе) считаются постоянными величинами. Пусть, далее  $\Gamma_t$  – достаточно гладкая поверхность, граничные точки которой  $S$  лежат на  $\Gamma$ - боковой поверхности цилиндра  $\Omega$ , т.е.  $S \in \Gamma$ , и пусть  $\Gamma_t$  отделяет твердую фазу от жидкой. Область, заполненную жидким веществом обозначим через  $\Omega_t^+$ . Через  $\Omega_t^-$  обозначим область занятую твердым веществом. Боковые границы этих областей обозначим соответственно через  $\Gamma^-$  и  $\Gamma^+$ . Верхний участок границы цилиндра  $\Omega$  обозначим через  $H$ . Рассмотрим случай, когда каждая фаза  $\Omega_t^\pm$  представляет собой односвязную область и для каждого момента времени  $t > 0$  не является пустым множеством. Двухфазная задача Стефана, при наличии конвективных движений в жидкой фазе, состоит в определении скорости жидкости  $\vec{V}(x, t)$ , распределения температур  $u^+(x, t)$  и  $u^-(x, t)$  соответственно в жидкой и твердой фазах, свободной поверхности  $\Gamma_t$  и давления  $p(x, t)$  по следующим условиям:

$$\frac{\partial u^+(x, t)}{\partial t} + (\vec{V}\nabla)u^+(x, t) - a_+^2 \nabla^2 u^+(x, t) = 0, \quad (x, t) \in D_T^+,$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial u^-(x,t)}{\partial t} - a_-^2 \nabla^2 u^-(x,t) &= 0, \quad (x,t) \in D_T^+, \\ \frac{\partial \vec{V}(x,t)}{\partial t} + (\vec{V}\nabla)\vec{V}(x,t) + \nabla p(x,t) &= \frac{1}{\text{Re}} \nabla^2 \vec{V}(x,t) + \vec{f}(u^+), \\ \nabla \vec{V}(x,t) &= 0, \quad (x,t) \in D_T^+, \quad u^\pm(x,0) = A^\pm(x), \end{aligned} \quad (1)$$

$$\frac{\partial u^\pm}{\partial n} + \omega_0^\pm u^\pm = 0, \quad (x,t) \in \Gamma^- \cup \Gamma^+, \quad \vec{V}(x,0) = \vec{C}(x), \quad \vec{V}(x,t) = 0,$$

$$x \in \Gamma^+ \cup H, \quad \frac{\partial u^+}{\partial x_3}(x,t) = q(x), \quad (x,t) \in H; \quad u^\pm(x,t) = 1,$$

$$\sum_{i=1}^3 \left[ k_- \frac{\partial u^-}{\partial x_i} - k_+ \frac{\partial u^+}{\partial x_i} \right] \cos(n^\wedge x_i) + k \cos(n^\wedge t) = 0, \quad (x,t) \in \Gamma_t,$$

где  $D_T^\pm(x,t) : x \in \Omega_t^\pm, t \in (0,T), x = (x_1, x_2, x_3), \omega_0^\pm, \text{Re}, k, k_-, k_+$  – заданные положительные константы,  $q(x)$  – известная положительная, достаточно гладкая функция,  $\nabla = (\partial/\partial x_1, \partial/\partial x_2, \partial/\partial x_3)$ . Здесь также  $a_+^2 = \lambda_+ / \text{Re} \rho_+, a_-^2 = \lambda_- / \text{Re} \rho_-$ , а  $\lambda_\pm, c_\pm, \rho_\pm$  – известные теплофизические параметры. Предполагается, что  $\vec{C}(x) \in H^{2+\alpha}(\overline{\Omega_0^+}), A^\pm(x) \in H^{2+\alpha}(\overline{\Omega_0^\pm}), \vec{f}(u^+) \in C^2(R^1), q(x) \in H^{2+\alpha}(H)$ , где  $\Omega_0^\pm$  – области со свободной границей  $\Gamma_0$ , которые возникают при рассмотрении стационарной задачи без конвекции с теми же условиями из (1) при  $\text{Re} = 0$ .

Задача (1) моделирует процесс кристаллизации металла при электрошлаковом переплаве с учетом конвективного переноса тепла, реально присутствующем в жидкой фазе. Наконец, разрешимость класса задач типа (1) в пространстве  $H^{2+\alpha, \frac{2+\alpha}{2}}$  изложена в [1].

**Приближенные решения задачи (1).** Введем криволинейные координаты  $\omega = (\omega_1, \omega_2)$  для точек поверхности  $\Gamma_0$  и будем искать поверхность  $\Gamma_t$  в следующем виде:  $\Gamma_t = \{x(\omega) + \vec{n}\rho(\omega, t)\}$ , где  $\rho(\omega, t)$  – функция класса  $H^{2+\alpha, \frac{2+\alpha}{2}}(\Gamma_0 \times [0, T])$ ,  $\rho(\omega, 0) = 0$ ,  $\vec{n}(\omega)$  – нормаль к  $\Gamma_0$ , направленная внутрь  $\Omega_0^+$ ,  $x(\omega) \in \Gamma_0$  [2,3].

Предположим, что решения задачи (1) можно разложить в ряд по степеням  $\text{Re}$ :

$$u^\pm(x, t, \text{Re}) = \sum_{k=1}^{\infty} (\text{Re})^k u_k^\pm(x, t), \quad p(x, t; \text{Re}) = p_0(x) + \sum_{k=1}^{\infty} (\text{Re})^k p_k(x, t),$$

$$V_i(x, t, \text{Re}) = V_{i0}(x) + \sum_{k=1}^{\infty} (\text{Re})^k V_{ik}(x, t), \quad \rho(\omega, t; \text{Re}) = \sum_{k=1}^{\infty} (\text{Re})^k \rho_k(\omega, t).$$

Справедливы утверждения.

**Лемма.** Пусть выполнены условия:  $\nabla^2 A^\pm(x) = 0, \quad x \in \Omega_0^\pm, \quad \frac{\partial A^+}{\partial n} + \omega_0^\pm A^\pm = 0,$

$$x \in \Gamma^- \cup \Gamma^+, \quad \frac{\partial A^+}{\partial x_3} = q(x), \quad x \in H; \quad \vec{C}(x) = 0, \quad x \in \Omega_0^+; \quad A^\pm(x)|_{\Gamma_0} = 0 \quad \text{и} \quad k_- |\nabla A^-(x)| = k_+ |\nabla A^+(x)|$$

на  $\Gamma_0$ . Тогда в качестве нулевого приближения  $u_0^\pm(x)$  можно взять функции  $A^\pm(x)$ , а свободная поверхность  $\Gamma_0$  принадлежит классу  $C^\infty$  в каждой точке, лежащей внутри цилиндра  $\Omega$ .

**Теорема.** Пусть выполнены условия леммы и пусть справедливы соотношения:  $\nabla p_0(x) = 0, \quad \nabla p_1(x, 0) = 0, \quad x \in \Gamma_0$  и  $c(k_+ + k_-)T/k < 1$ , где  $c$  – некоторая постоянная [4, с.364], тогда существуют первые приближения  $u_1^\pm(x, t), \vec{V}_1(x, t), p_1(\omega, t)$  и  $u_2^\pm(x, t), \vec{V}_2(x, t), p_2(\omega, t)$ , задачи (1) причем функции  $u_1^\pm(x, t)$  и  $u_2^\pm(x, t)$  принадлежат классу  $H^{2+\alpha, (2+\alpha)/2}(\tilde{D}_T^\pm)$ , а  $p_1(\omega, t)$  и  $p_2(\omega, t) \in H^{2+\alpha, (2+\alpha)/2}(\tilde{\Gamma}_T)$ . И кроме того при малых числах  $\text{Re}$  и достаточно малых значениях  $t$  справедлива

формула  $\Gamma_t$ :

$$x = x(\omega) - \text{Re} \vec{n} \frac{u_1^\pm(x(\omega), t)}{|\nabla A^\pm(x(\omega))|} - (\text{Re})^2 \vec{n} \frac{u_2^\pm(x(\omega), t) - f_1^\pm(x(\omega), t)}{|\nabla A^\pm(x(\omega))|} + O((\text{Re})^2), \quad x(\omega) \in \Gamma_0.$$

**Нечеткое управление процессом кристаллизации.** Пусть  $u^*$  – температура, которую должна достичь поверхность  $\partial\Omega = \Gamma \cup H$ . Данная задача возникает в спецметаллургии при отделении выплавленного слитка от стенок кристаллизатора [5]. Эта температура достигается за счет воздействия тепловых потоков мощности  $w_1, w_2, w_3$ , причем поток  $w_3$  равномерно распределен в центре  $H$ , а два других потока  $w_1, w_2$  сконцентрированы по краям  $\Gamma \cup H$ . Далее, предлагается метод нечеткого управления в данном классе задач.

Пусть  $X_1, X_2, \dots, X_n$  – факторы, влияющие на процесс кристаллизации, а  $Y_1, Y_2, \dots, Y_n$  – условия, при которых происходит появление нового слитка. Тогда нечеткое управление в нашей задаче представляется в виде функционального отображения:  $X = \{X_1, X_2, \dots, X_n\} \rightarrow Y = \{Y_1, Y_2, \dots, Y_n\}$ .

Ради простоты, в качестве терм-множества лингвистических переменных  $x_1, x_2, x_3$ , где  $x_1 = \{\text{"температура"}\}$ ,  $x_2 = \{\text{"способ нагрева"}\}$ ,  $x_3 = \{\text{"слиток металла"}\}$  будем использовать множества:  $T = \{\text{"минимальная"}, \text{"средняя"}, \text{"максимальная"}\}$ ,  $W = \{\text{"минимальный"}, \text{"средний"}, \text{"максимальный"}\}$ ,  $L = \{\text{"минимальный"}, \text{"средний"}, \text{"максимальный"}\}$ .

Таким образом, имеем:  $x = \{x_1, x_2, x_3\} \rightarrow y \in [\alpha, \beta]$ , где  $\alpha$  и  $\beta$  – некоторые числа (они выбираются таким образом, чтобы произошло отделение слитка от стенок кристаллизатора [5]), а для выходной лингвистической переменной  $Y$  (температура поверхности слитка) будет использоваться терм-множество  $Q = \{\text{"минимальная"}, \text{"средняя"}, \text{"максимальная"}\}$ . Для численной реализации задачи использовались следующие значения параметров [5]:  $400\text{мм} \leq L \leq 6000\text{мм}$ ,  $2500\text{МВт/м}^2 \leq W \leq 5000\text{МВт/м}^2$ . Численный расчет, позволяющий построить графически нечеткое управление, был осуществлен с помощью стандартного алгоритма Мамдани.

**Замечания.** Приближенное решения класса задач типа (1) изложено в [6] и [7].

1. Шевченко А.И., Миненко А.С. Методы исследования нелинейных моделей, - Киев: Наук.думка, 2012. – 132 с.
2. Миненко А.С. Вариационные задачи со свободной границей. – Киев: Наук.думка, 2005 – 341 с.
3. Шевченко А.И., Миненко А.С. Задача Стефана при наличии конвекции // Доп. НАН України. – 2012. - №1. – С. 25-29.
4. Ладыженская О.А., Салонников В.А., Уральцева Н.Н. Линейные и квазилинейные уравнения параболического типа. – Москва: Наука, 1967 – 756с.
5. Патон Б.Е. Избранные труды. – Киев: Институт электросварки им.Е.О.Патона НАН Украины, 2008. – 893 с.

6. Шевченко А.И., Миненко А.С. Приближенный анализ стационарной конвективной задачи Стефана // Доп. НАН України. – 2010. – №5. – С.36-40.
7. Шевченко А.И., Миненко А.С., Золотухина О.А. Численный анализ одной нелинейной математической модели // Доп. НАН України. – 2012. – №9. – С.44-47.

*Институт информатики и  
искусственного интеллекта ДонНТУ, Донецк*

*Поступила в редакцию 11.02.2013*

**Член-корреспондент НАН України А.І. Шевченко, О.С. Міненко, І.О. Сипко**

### **Моделювання одного класу складних систем з нечітким управлінням**

*Досліджується одна задача Стефана з урахуванням конвекції в рідинній фазі. Побудовано наближене рішення цієї задачі з використанням малого параметру. Управління цим процесом здійснюється за допомогою нечіткої логіки.*

**Corresponding Member of NAS of Ukraine A.I. Shevchenko, A.S. Minenko, I.A. Sytko**

### **Modeling of the one class complex systems whit fuzzy control**

*The Stephen convection problem in the liquid phase is investigated. The approximate solution is constructed using the method of the small parameter. The control this process with using fuzzy logic is realized.*