

АВТОМОДЕЛЬНЫЕ ПРОЦЕССЫ ТЕПЛОПЕРЕНОСА В ПРОЗРАЧНОМ ДЛЯ ИЗЛУЧЕНИЯ ТВЕРДОМ ТЕЛЕ С ПОГЛОЩАЮЩИМ ВКЛЮЧЕНИЕМ ПРИ НАЛИЧИИ ФАЗОВЫХ ПРЕВРАЩЕНИЙ В СИСТЕМЕ

А.В. Аттетков

fn2@bmstu.ru

И.К. Волков

fn2@bmstu.ru

К.А. Гайдаенко

kseniyagaydaenko@gmail.com

МГТУ им. Н.Э. Баумана, Москва, Российская Федерация

Аннотация

Рассмотрена задача определения температурного поля прозрачного для излучения изотропного твердого тела с поглощающим сферическим включением при наличии фазовых превращений в системе. Идентифицированы достаточные условия, выполнение которых обеспечивает возможность реализации автомоделного процесса теплопереноса в анализируемой системе. Качественно исследованы физические свойства изучаемого автомоделного процесса и установлены его специфические особенности. Теоретически обоснована возможность реализации режима термостатирования подвижной границы зоны фазовых превращений в анализируемом процессе теплопереноса

Ключевые слова

Изотропное твердое тело, лазерное излучение, поглощающее сферическое включение, фазовые превращения, температурное поле, автомоделное решение

Поступила 09.11.2018

© Автор(ы), 2019

Введение. В теоретических исследованиях по проблеме лазерного инициирования взрывного разложения гетерогенных энергетических материалов специфическое положение занимает математическая модель процесса теплопереноса в прозрачном для излучения изотропном твердом теле, содержащем поглощающее сферическое включение (далее — сферический очаг разогрева) [1–6]. Отмеченная специфика заключается в относительной простоте исходной математической модели и трудностях, возникающих при нахождении аналитического решения соответствующей задачи нестационарной теплопроводности. В работах [1–3] проанализирован упрощенный аналог рассматриваемой модели, базирующейся на стандартном предположении об идеальности теплового кон-

такта в системе и гипотезе о «предельно большой теплопроводности очага разогрева».

Существует и другая трактовка анализируемой модели, основанная на гипотезе о возможности приравнивания среднеинтегральной температуры поглощающего сферического включения температуре границы изучаемой системы, т. е. реализации идеи «сосредоточенная емкость» [7]. Такой подход позволит дать математическую интерпретацию и теоретически обосновать условие применимости реализуемой модели [8].

Особое место в исследованиях занимают автомодельные процессы теплопереноса. По сложившейся терминологии (см. например, [9–11]) «автомодельный» буквально означает «себе подобный». Как правило, используя это понятие, предполагают, что изучаемый физический процесс является гомохронным (однородным по времени) и можно проводить поиск его состояния равновесия, которое не должно зависеть от времени.

В работах [12–14] теоретически обоснована возможность существования автомодельных процессов теплопереноса в изотропном твердом теле со сферическим очагом разогрева — шаровой полостью, заполненной высокотемпературным газом, при наличии (или отсутствии) термически тонкого покрытия на ее неподвижной или движущейся границе.

Цель проведенных исследований — определение достаточных условий, выполнение которых обеспечивает возможность существования автомодельного процесса теплопереноса в прозрачном для излучения твердом теле с поглощающим сферическим включением при наличии фазовых превращений в системе.

Исходная математическая модель и ее преобразование. В качестве объекта исследований рассматривается изотропное пространство (фаза s) с инертным включением (фаза h) сферической формы радиуса r_0 . На объект исследований воздействует поток излучения с плотностью q , для которого он абсолютно прозрачен, но может поглощаться сферическим включением. В результате разогрева включения его среднеинтегральная температура достигает значения $T_* = T_f^\circ$, что приводит к возникновению зоны фазовых превращений (фаза f) с интенсивностью $Q_{fj}(t)$, распространяющейся внутрь изотропного пространства со скоростью $\dot{r}_f(t)$ движения ее границы $r = r_f(t)$.

При сделанных предположениях и с учетом ранее полученных результатов [8] математическую модель процесса формирования температурного поля в изучаемой системе можно представить в следующем виде:

$$\begin{aligned}
 \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} &= \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial}{\partial \rho} \rho^2 \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial \rho}, \quad \rho > v(Fo), \quad Fo > 0; \\
 \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} &= \frac{\chi}{\rho^2} \frac{\partial}{\partial \rho} \rho^2 \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial \rho}, \quad 1 < \rho < v(Fo), \quad Fo > 0; \\
 \theta(\rho, 0) &= 0; \\
 \Lambda^{-1} \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial \rho} \Big|_{\rho=1} &= -Q(Fo) + \varepsilon_h \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} \Big|_{\rho=1}; \\
 \theta(\rho, v(Fo) - 0) &= \theta(\rho, v(Fo) + 0); \\
 -\Lambda^{-1} \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial \rho} \Big|_{\rho=v(Fo)-0} &+ \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial \rho} \Big|_{\rho=v(Fo)+0} = J(Fo); \\
 \theta(\rho, Fo) \Big|_{Fo \geq \dots 0} &\in L_{r^2}^2 [1, +\infty),
 \end{aligned} \tag{1}$$

где последнее условие означает, что при каждом фиксированном значении $Fo \geq 0$ функция $\theta(\rho, Fo)$ интегрируема с квадратом и весом ρ^2 по радиальному переменному $\rho \in [1, +\infty)$.

Наличие поглощающего включения в реализуемой математической модели фактически учитывается краевым условием при $\rho = 1$, явно содержащим производную безразмерной температуры по переменному Fo [8].

В математической модели (1) использованы следующие безразмерные переменные и параметры:

$$\begin{aligned}
 Fo &= \frac{a_s t}{r_0^2}; \quad \rho = \frac{r}{r_0}; \quad v = \frac{r_f}{r_0}; \quad \theta = \frac{T - T_0}{T_* - T_0}; \quad \chi = \frac{a_f}{a_s}; \quad \Lambda = \frac{\lambda_s}{\lambda_f}; \\
 \varepsilon_h &= \frac{c_h \gamma_h}{3c_s \gamma_s}; \quad Q = \frac{q r_0}{\lambda_s (T_* - T_0)}; \quad J = \frac{Q_f j r_0}{\lambda_s (T_* - T_0)},
 \end{aligned}$$

где t — время; r — радиус; T — температура; a — температуропроводность; λ — теплопроводность; c — удельная массовая теплоемкость; γ — плотность; $j(t) = \gamma_s \dot{r}_f(t)$ — массовая скорость фазовых превращений, отнесенная к единице поверхности, и $j(0) = 0$; индекс ноль относится к начальным значениям величин.

Для достижения основной цели исследований введем в рассмотрение среднеинтегральную температуру зоны фазовых превращений

$$\langle \theta(Fo) \rangle = \frac{3}{v^3(Fo) - 1} \int_1^{v(Fo)} \theta(\rho, Fo) \rho^2 d\rho \tag{2}$$

и реализуем идею «сосредоточенная емкость» [7], т. е. будем предполагать, что рассматриваемая среднеинтегральная температура равна температурам ее границ:

$$\theta(1+0, Fo) = \langle \theta(Fo) \rangle = \theta(v(Fo)-0, Fo) = \theta(v(Fo)+0, Fo), \quad Fo \geq 0. \quad (3)$$

Согласно равенствам (2), (3) и известной теореме о дифференцировании по параметру интеграла с пределами интегрирования, зависящими от параметра [15], справедливо равенство

$$\frac{d \langle \theta(Fo) \rangle}{d Fo} = -\frac{3v^2(Fo) \dot{v}(Fo)}{v^3(Fo)-1} \langle \theta(Fo) \rangle + \frac{3}{v^3(Fo)-1} \int_1^{v(Fo)} \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} \rho^2 d\rho, \quad (4)$$

где $\dot{v}(Fo)$ — скорость движения границы зоны фазовых превращений.

Умножив левую и правую части второго уравнения в (1) на $3\{v^3(Fo)-1\}^{-1}$ с последующим интегрированием по переменному ρ в пределах от 1 до $v(Fo)$ и воспользовавшись равенствами (2)–(4) с учетом краевого условия при $\rho=1$ в (1) получим:

$$\begin{aligned} & \frac{d \langle \theta(Fo) \rangle}{d Fo} + \frac{3v^2(Fo)\dot{v}(Fo)}{v^3(Fo)-1} \langle \theta(Fo) \rangle = \\ & = \frac{3\chi\Lambda}{v^3(Fo)-1} \left\{ v^3(Fo) \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial \rho} \Big|_{\rho=v(Fo)} - J(Fo) + Q(Fo) - \varepsilon_h \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} \Big|_{\rho=1} \right\}. \end{aligned}$$

Это позволяет с учетом очевидных равенств

$$\begin{aligned} \langle \theta(Fo) \rangle &= \theta(\rho, Fo) \Big|_{\rho=v(Fo)}, \quad Fo > 0; \\ \frac{d \langle \theta(Fo) \rangle}{d Fo} &= \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} \Big|_{\rho=v(Fo)}, \quad Fo > 0 \end{aligned}$$

трансформировать задачу (1) к смешанной задаче для уравнения в частных производных параболического типа со специфическим краевым условием на подвижной границе:

$$\frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} = \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial}{\partial \rho} \rho^2 \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial \rho}, \quad \rho > v(Fo), \quad Fo > 0; \quad (5)$$

$$\theta(\rho, 0) = 0;$$

$$\begin{aligned}
 v^2(Fo) \left. \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial \rho} \right|_{\rho=v(Fo)} &= -Q(Fo) + J(Fo) + \\
 + \varepsilon_f \left\{ 3v^2(Fo) \dot{v}(Fo) \theta(\rho, Fo) \Big|_{\rho=v(Fo)} + [v^3(Fo) - 1] \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} \Big|_{\rho=v(Fo)} \right\} + &(5) \\
 + \varepsilon_h \left. \frac{\partial \theta(\rho, Fo)}{\partial Fo} \right|_{\rho=1} ; & \\
 \theta(\rho, Fo) \Big|_{Fo \geq 0} \in L^2_{\rho^2} [v(Fo), +\infty), &
 \end{aligned}$$

где $\varepsilon_f = (3\chi\Lambda)^{-1}$ — определяющий параметр реализуемой математической модели.

Для удобства дальнейших рассуждений введем функцию

$$V(\rho, Fo) = \rho\theta(\rho, Fo), \tag{6}$$

воспользовавшись стандартным приемом [16], и трансформируем смешанную задачу (5) к виду:

$$\begin{aligned}
 \frac{\partial V(\rho, Fo)}{\partial Fo} &= \frac{\partial^2 V(\rho, Fo)}{\partial \rho^2}, \quad \rho > v(Fo), \quad Fo > 0; \\
 V(\rho, 0) &= 0; \\
 v(Fo) \left. \frac{\partial V(\rho, Fo)}{\partial \rho} \right|_{\rho=v(Fo)} &= -Q(Fo) + J(Fo) + \\
 + [1 + 3\varepsilon_f v(Fo) \dot{v}(Fo)] V(\rho, Fo) \Big|_{\rho=v(Fo)} + &(7) \\
 + \varepsilon_f \frac{v^3(Fo) - 1}{v(Fo)} \left. \frac{\partial V(\rho, Fo)}{\partial Fo} \right|_{\rho=v(Fo)} + \varepsilon_h \left. \frac{\partial V(\rho, Fo)}{\partial Fo} \right|_{\rho=1} ; & \\
 V(\rho, Fo) \Big|_{Fo \geq 0} \in L^2 [v(Fo), +\infty), &
 \end{aligned}$$

где последнее условие означает, что при каждом фиксированном значении $Fo \geq 0$ функция $V(\rho, Fo)$ интегрируема с квадратом по радиальному переменному $\rho \in [v(Fo), +\infty)$.

Постановка автомоделной задачи и ее решение. Для упрощения дальнейших рассуждений последующий анализ ограничим случаем $\varepsilon_h = 0$. Отметим, что используемое предположение качественно не искажает физическую картину процесса теплопереноса, но требует уточнения при идентификации температурного поля объекта исследований [8].

Реализуем в задаче (7) автомодельную подстановку

$$\xi = \frac{\rho - v(\text{Fo})}{\sqrt{\text{Fo}}}. \quad (8)$$

Тогда с учетом очевидных равенств

$$\frac{\partial}{\partial \text{Fo}} = -\frac{\xi/2 + \dot{v}(\text{Fo})\sqrt{\text{Fo}}}{\text{Fo}} \frac{d}{d\xi}; \quad \frac{\partial}{\partial \rho} = \frac{1}{\sqrt{\text{Fo}}} \frac{d}{d\xi}; \quad \frac{\partial^2}{\partial \rho^2} = \frac{1}{\text{Fo}} \frac{d^2}{d\xi^2}$$

и введенных обозначений

$$\begin{aligned} U(\xi) &= V(\rho, \text{Fo}); \\ \gamma(\text{Fo}) &= \left\{ v^2(\text{Fo}) + \varepsilon_f \left[v^3(\text{Fo}) - 1 \right] \dot{v}(\text{Fo}) \right\}^{-1} \times \\ &\quad \times \left[1 + 3\varepsilon_f v(\text{Fo}) \dot{v}(\text{Fo}) \right] v(\text{Fo}) \sqrt{\text{Fo}}; \\ f(\text{Fo}) &= \left[Q(\text{Fo}) - J(\text{Fo}) \right] \left[1 + 3\varepsilon_f v(\text{Fo}) \dot{v}(\text{Fo}) \right]^{-1} \end{aligned} \quad (9)$$

смешанная задача (7) эквивалентна краевой задаче

$$\begin{aligned} \frac{d^2 U(\xi)}{d\xi^2} + \left[\frac{\xi}{2} + \dot{v}(\text{Fo}) \sqrt{\text{Fo}} \right] \frac{dU(\xi)}{d\xi} &= 0, \quad \xi > 0; \\ \frac{dU(\xi)}{d\xi} \Big|_{\xi=0} &= \gamma(\text{Fo}) \left[U(\xi) \Big|_{\xi=0} - f(\text{Fo}) \right]; \\ U(\xi) &\in L^2_{\xi} [0, +\infty). \end{aligned} \quad (10)$$

Отметим, что начальное условие при $\text{Fo} = 0$ в задаче (7) в автомодельных переменных (8) будет иметь вид краевого условия задачи (10), заданного при $\xi = +\infty$.

Непосредственный анализ краевой задачи (10) показывает, что подстановка (8) приводит к автомодельному решению при выполнении условий:

$$\dot{v}(\text{Fo})\sqrt{\text{Fo}} \equiv v_0 - \text{const}; \quad (11)$$

$$f(\text{Fo}) \equiv f_0 - \text{const}; \quad (12)$$

$$\gamma(\text{Fo}) \equiv \gamma_0 - \text{const}, \quad (13)$$

где постоянные v_0, f_0 могут принимать лишь неотрицательные значения; γ_0 — положительная постоянная.

Условие автомодельности (11) реализуется лишь для следующего закона движения границы зоны фазовых превращений:

$$v(Fo) = 2v_0\sqrt{Fo} + 1, \quad Fo \geq 0. \quad (14)$$

При выполнении этого условия решение краевой задачи (10) определяется, как [12]:

$$U(\xi) = U(0) + U'(0) \exp \left\{ v_0^2 \right\} \sqrt{\pi} \left[\operatorname{erfc} \left\{ v_0 \right\} - \operatorname{erfc} \left\{ \frac{\xi}{2} + v_0 \right\} \right], \quad \xi \geq 0; \quad (15)$$

$$U(0) = f_0 \frac{\gamma_0 \sqrt{\pi} \exp \left\{ v_0^2 \right\} \operatorname{erfc} \left\{ v_0 \right\}}{1 + \gamma_0 \sqrt{\pi} \exp \left\{ v_0^2 \right\} \operatorname{erfc} \left\{ v_0 \right\}},$$

где штрихом обозначена производная по переменному ξ ; $\operatorname{erfc} \{ \bullet \}$ — дополнительная функция ошибок Гаусса [16].

Заключение. Приведенные результаты демонстрируют пример автомодельных решений, иллюстрирующих свойства автомодельных процессов теплопереноса в изотропных твердых телах.

Физические свойства изучаемого процесса теплопереноса однозначно определяются условиями автомодельности (12), (13) реализуемого граничного режима. При $f_0 = 0$ $U'(0) = 0$, т. е. реализуется режим тепловой изоляции границы зоны фазовых превращений. При $f_0 > 0$ качественная картина автомодельного процесса теплопереноса зависит от безразмерных параметров v_0 , определенного условием автомодельности (11), и ε_f — симплекса подобия физических свойств фаз f и s . В частности, при $\varepsilon_f = 0$, согласно (9), (14), должно выполняться условие $\gamma_0 < (2v_0)^{-1}$, которое можно рассматривать как достаточное условие автомодельности реализуемого граничного режима. При этом, согласно (15), безразмерная температура $U(0) = \text{const}$, т. е. реализуется режим термостатирования границы зоны фазовых превращений, закон движения которой определен равенством (14).

ЛИТЕРАТУРА

- [1] Ассовский И.Г. Физика горения и внутренняя баллистика. М., Наука, 2005.
- [2] Чернай А.В. О механизме зажигания конденсированных вторичных ВВ лазерным импульсом. *Физика горения и взрыва*, 1996, т. 32, № 1, с. 11–19.
- [3] Буркина Р.С., Морозова Е.Ю., Ципилев В.П. Инициирование реакционно-способного вещества потоком излучения при его поглощении оптическими неоднородностями вещества. *Физика горения и взрыва*, 2011, т. 47, № 5, с. 95–105.
- [4] Кригер В.Г., Каленский А.В., Звекон А.А. и др. Процессы теплопереноса при лазерном разогреве включений в инертной матрице. *Теплофизика и аэромеханика*, 2013, т. 20, № 3, с. 375–382.

- [5] Адуев Б.П., Ананьина М.В., Звекон А.А. и др. Микроочаговая модель лазерного инициирования взрывного разложения энергетических материалов с учетом плавления. *Физика горения и взрыва*, 2014, т. 50, № 6, с. 92–99.
- [6] Каленский А.В., Звекон А.А., Никитин А.П. Микроочаговая модель с учетом зависимости коэффициента эффективности поглощения лазерного импульса от температуры. *Химическая физика*, 2017, т. 36, № 4, с. 43–49.
- [7] Пудовкин М.А., Волков И.К. Краевые задачи математической теории теплопроводности в приложении к расчетам температурных полей в нефтяных пластах при заводнении. Казань, Изд-во Казанского ун-та, 1978.
- [8] Аттетков А.В., Волков И.К., Гайдаенко К.А. Процессы теплопереноса в прозрачном для излучения твердом теле с поглощающим сферическим включением. *Тр. 7-й Росс. нац. конф. по теплообмену*. Т. 3. М., 2018, с. 7–11.
- [9] Зельдович Я.Б., Райзер Ю.П. Физика ударных волн и высокотемпературных гидродинамических явлений. М., Наука, 1966.
- [10] Самарский А.А., Галактинов В.А., Курдюмов С.П. и др. Режимы с обострением в задачах для квазилинейных параболических уравнений. М., Наука, 1987.
- [11] Волосевич П.П., Леванов Е.И. Автомодельные решения задач газовой динамики и теплопереноса. М., Изд-во МФТИ, 1997.
- [12] Аттетков А.В., Волков И.К. О возможности реализации режима термостатирования границы сферического очага разогрева. *Изв. РАН. Энергетика*, 2016, № 3, с. 141–147.
- [13] Аттетков А.В., Волков И.К. Автомодельное решение задачи теплопереноса в твердом теле со сферическим очагом разогрева, обладающим термически тонким покрытием. *Тепловые процессы в технике*, 2016, т. 8, № 7, с. 297–300.
- [14] Аттетков А.В., Волков И.К., Гайдаенко К.А. Автомодельное решение задачи теплопереноса в твердом теле со сферическим очагом разогрева, подвижная граница которого обладает пленочным покрытием. *Тепловые процессы в технике*, 2017, т. 9, № 4, с. 178–183.
- [15] Будаков Б.М., Фомин С.В. Кратные интегралы и ряды. М., Наука, 1965.
- [16] Аттетков А.В., Волков И.К. Температурное поле области со сферическим очагом разогрева. *Вестник МГТУ им. Н.Э. Баумана. Сер. Естественные науки*, 2001, № 1, с. 42–50.

Аттетков Александр Владимирович — канд. техн. наук, старший научный сотрудник, доцент кафедры «Прикладная математика» МГТУ им. Н.Э. Баумана (Российская Федерация, 105005, Москва, 2-я Бауманская ул., д. 5, стр. 1).

Волков Игорь Куприянович — д-р физ.-мат. наук, профессор, профессор кафедры «Математическое моделирование» МГТУ им. Н.Э. Баумана (Российская Федерация, 105005, Москва, 2-я Бауманская ул., д. 5, стр. 1).

Гайдаенко Ксения Александровна — студентка кафедры «Математическое моделирование» МГТУ им. Н.Э. Баумана (Российская Федерация, 105005, Москва, 2-я Бауманская ул., д. 5, стр. 1).

Просьба ссылаться на эту статью следующим образом:

Аттетков А.В., Волков И.К., Гайдаенко К.А. Автомодельные процессы теплопередачи в прозрачном для излучения твердом теле с поглощающим включением при наличии фазовых превращений в системе. *Вестник МГТУ им. Н.Э. Баумана. Сер. Машиностроение*, 2019, № 2, с. 60–70. DOI: 10.18698/0236-3941-2019-2-60-70

**SELF-SIMILAR HEAT TRANSFER PROCESSES
IN A RADIATION-TRANSPARENT SOLID BODY
CONTAINING AN ABSORPTIVE INCLUSION
WITH THE SYSTEM FEATURING PHASE TRANSITIONS**

A.V. Attetkov

fn2@bmstu.ru

I.K. Volkov

fn2@bmstu.ru

K.A. Gaydaenko

kseiniyagaydaenko@gmail.com

Bauman Moscow State Technical University, Moscow, Russian Federation

Abstract

The paper considers the problem of determining temperature field parameters in a radiation-transparent isotropic solid body containing an absorptive inclusion, when the system features phase transitions. We identify sufficient conditions, meeting which ensures the possibility of self-similar heat transfer process taking place in the system under consideration. We qualitatively investigated physical properties of the self-similar process under study and determined its specifics. We provide a theoretical validation of implementing a thermostating mode of the moving phase transition boundary in the heat transfer process investigated

Keywords

Isotropic solid, laser radiation, spherical absorptive inclusion, phase transitions, temperature field, self-similar solution

Received 09.11.2018

© Author(s), 2019

REFERENCES

- [1] Assovskiy I.G. Fizika goreniya i vnutrennyaya ballistika [Combustion physics and interior ballistics]. Moscow, Nauka Publ., 2005.
- [2] Chernay A.V. On the mechanism of ignition of condensed secondary explosives by a laser pulse. *Combust. Explos. Shock Waves*, 1996, vol. 32, no. 1, pp. 8–15. DOI: 10.1007/BF01992185

- [3] Burkina R.S., Morozova E.Yu., Tsipilev V.P. Initiation of a reactive material by a radiation beam absorbed by optical heterogeneities of the material. *Combust. Explos. Shock Waves*, 2011, vol. 47, no. 5, pp. 581–590. DOI: 10.1134/S0010508211050121
- [4] Kriger V.G., Kalenskiy A.V., Zvekov A.A., et al. Gas-jet method for deposition of metal nanoparticles into the fluorine-polymer matrix. *Thermophys. Aeromech.*, 2013, vol. 20, no. 3, pp. 375–379. DOI: 10.1134/S0869864313030165
- [5] Aduiev B.P., Ananina M.V., Zvekov A.A., et al. Micro-hot-spot model for the laser initiation of explosive decomposition of energetic materials with melting taken into account. *Combust. Explos. Shock Waves*, 2014, vol. 50, no. 6, pp. 704–710. DOI: 10.1134/S0010508214060112
- [6] Kalenskiy A.V., Zvekov A.A., Nikitin A.P. Micro-hot-spot model taking into account the temperature dependence of the laser pulse absorption efficiency factor. *Russ. J. Phys. Chem. B*, 2017, vol. 11, no. 2, pp. 282–287. DOI: 10.1134/S199079311702018X
- [7] Pudovkin M.A., Volkov I.K. Kraevye zadachi matematicheskoy teorii teploprovodnosti v prilozhenii k raschetam temperaturnykh poley v neftyanykh plastakh pri zavodnenii [Boundary problems of thermal conduction theory applying to temperature field calculation in oil beds under water flood]. Kazan, Izd-vo Kazanskogo un-ta Publ., 1978.
- [8] Attetkov A.V., Volkov I.K., Gaydaenko K.A. [Heat transfer processes in radiation-transparent solids with absorbing spherical inclusion]. *Tr. 7 Ross. nats. konf. po teploobmenu. T. 3* [Proc. 7 Russ. conf. on heat exchange. Vol. 3]. Moscow, 2018, pp. 7–11 (in Russ.).
- [9] Zeldovich Ya.B., Rayzer Yu.P. Fizika udarnykh voln i vysokotemperaturnykh gidrodinamicheskikh yavleniy [Physics of shock waves and high temperature hydrodynamic phenomena]. Moscow, Nauka Publ., 1966.
- [10] Samarskiy A.A., Galaktinov V.A., Kurdyumov S.P., et al. Rezhimy s obostreniem v zadachakh dlya kvazilineynykh parabolicheskikh uravneniy [Blow-up regimes in problems for quasilinear parabolic equations]. Moscow, Nauka Publ., 1987.
- [11] Volosevich P.P., Levanov E.I. Avtomodelnye resheniya zadach gazovoy dinamiki i teploperenosa [Self-similar solutions of gas dynamics and heat transport problems]. Moscow, MIPT Publ., 1997.
- [12] Attetkov A.V., Volkov I.K. On the possibility of the realization of thermostating mode of a spherical hot-spot boundary. *Izv. RAN. Energetika* [Proceedings of the Russian Academy of Sciences. Power Engineering], 2016, no. 3, pp. 141–147 (in Russ.).
- [13] Attetkov A.V., Volkov I.K. Self-similar solution of heat transport problems in a solid with a spherical hot-spot having a thermally thin coating. *Teplovye protsessy v tekhnike* [Thermal Processes in Engineering], 2016, vol. 8, no. 7, pp. 297–300 (in Russ.).
- [14] Attetkov A.V., Volkov I.K., Gaydaenko K.A. Self-similar solution of the problem of heat transfer in a solid with spherical hot-spot, which moving boundary has a firm coating. *Teplovye protsessy v tekhnike* [Thermal Processes in Engineering], 2017, vol. 9, no. 4, pp. 178–183 (in Russ.).

[15] Budak B.M., Fomin S.V. *Kratnye integraly i ryady* [Multiple integrals and rows]. Moscow, Nauka Publ., 1965.

[16] Attetkov A.V., Volkov I.K. Temperature field of domain with spherical source of heating. *Vestn. Mosk. Gos. Tekh. Univ. im. N.E. Baumana, Estestv. Nauki* [Herald of the Bauman Moscow State Tech. Univ., Nat. Sci.], 2001, no. 1, pp. 42–50 (in Russ.).

Attetkov A.V. — Cand. Sc. (Eng.), Senior Research Fellow, Assoc. Professor, Department of Applied Mathematics, Bauman Moscow State Technical University (2-ya Baumanskaya ul. 5, str. 1, Moscow, 105005 Russian Federation).

Volkov I.K. — Dr. Sc. (Phys.-Math.), Professor, Professor, Department of Mathematical Simulation, Bauman Moscow State Technical University (2-ya Baumanskaya ul. 5, str. 1, Moscow, 105005 Russian Federation).

Gaydaenko K.A. — student, Department of Mathematical Modelling, Bauman Moscow State Technical University (2-ya Baumanskaya ul. 5, str. 1, Moscow, 105005 Russian Federation).

Please cite this article in English as:

Attetkov A.V., Volkov I.K., Gaydaenko K.A. Self-similar heat transfer processes in a radiation-transparent solid body containing an absorptive inclusion with the system featuring phase transitions. *Herald of the Bauman Moscow State Technical University, Series Mechanical Engineering*, 2019, no. 2, pp. 60–70 (in Russ.).

DOI: 10.18698/0236-3941-2019-2-60-70