

Введение В тепловой теории зажигания энергонасыщенных материалов предполагается, что ответственными за зажигание являются суммарно экзотермические процессы термического разложения, протекающие в конденсированной фазе вещества. Зажигание конденсированного твердого вещества происходит под действием внешнего теплового источника действующего на поверхность исследуемого материала. В результате происходит прогрев поверхностных слоев конденсированного вещества и ускорение экзотермических реакций в прогретых слоях. Тепловая волна с поверхностных слоев распространяется в более глубокие слои вещества теплопроводностью. При быстрых тепловых процессах решение задач теплового зажигания сводится к решению уравнения теплопроводности с внутренними химическими источниками тепла применительно к полуограниченному телу. Однако, условия при которых исследуемый материал может рассматриваться как полуограниченное тело, в литературе исследованы мало. Математическая модель рассматриваемой задачи имеет следующий вид: $\delta T(r,t)/\delta t = a(\delta^2 T(r,t)/\delta r^2 + n\delta T(r,t)/r\delta r) + Qvk_0 \exp(-E/RT)/c\rho$, (1) граничные условия $\alpha(T_c - T(R_1,t)) = \lambda \delta T(R_1,t)/\delta r$, (2) $\delta T(0,t)/\delta r = 0$, (3) начальное условие $T(r,0) = T_0$, (4) Здесь T - температура; t - время; a - коэффициент температуропроводности; r - координата; Qvk_0 - мощность тепловыделения на единицу объема; E - энергия активации; R - газовая постоянная; c - теплоемкость; ρ - плотность; α - коэффициент теплообмена; n - характеризует геометрию образца ($n = 0, 1, 2$ для плоского тела, цилиндра и шара соответственно); T_c - температура среды; λ - коэффициент теплопроводности. Система уравнений аналитического решения не имеет. Во многих случаях она решается приближенным методом [1—3]. где математическая модель для рассматриваемой задачи представляется системой уравнений: $\delta T(r,t)/\delta t = a(\delta^2 T(r,t)/\delta r^2 + n\delta T(r,t)/r\delta r)$, (5) граничные условия $\alpha(T_c - T(R_1,t)) = \lambda \delta T(R_1,t)/\delta r$, (6) $\delta T(0,t)/\delta r = 0$, (7) начальное условие $T(r,0) = T_0$, (8) Условие зажигания $\alpha(T_c - T(R_1,t)) = (\lambda Qvk_0 \exp(-E/RT)T(R_1,t)^2/(E/R))^{1/2}$, (9) Значение $T(R_1,t)$, входящее в уравнение (9), определяется из решения системы уравнений (5) - (8). Уравнение для определения температуры в центре образца имеет вид [4]: $(T(0,t) - T_0)/(T_c - T_0) = 1 - \sum A_n \exp(-\mu_n^2 Fo)$, (10) Пусть $y = \sum A_n \exp(-\mu_n^2 Fo)$. Наши численные расчеты показали, что при $y = 1$ условие полуограниченного тела не выполняется. При значениях критерия Bi от 1 до 20 значение $y = 1$, если значение критерия Фурье $Fo \leq 0,04$. Таким образом, при $y=1$ температуру на поверхности плоского тела, цилиндра и шара можно определить из одной и той же формулы $T(R_1,t) = T_0 + (T_c - T_0) \exp(Ti^2) \operatorname{erfc}(Ti)$, где $Ti = Bi(Fo)^{1/2}$. При значениях $y = 1$ температурные расчеты для плоского тела, цилиндра и шара проводятся по своим формулам. Обозначения T температура материала, К; T_c - температура среды, К; r - координата, м; α - коэффициент теплообмена, Вт/(м².К); Qv тепловой эффект реакции на единицу объема, Дж/м³; k_0 - предэкспоненциальный множитель, 1/с; E - энергия активации, Дж/моль; t -

время, с; t_z - время задержки зажигания; R - универсальная газовая постоянная, Дж/(мольК); T_n - начальная температура материала, К; $a = \lambda/(c \cdot \rho)$ - коэффициент температуропроводности, м²/с; λ - коэффициент теплопроводности, Вт / (м•К); ρ - плотность материала, кг/м³; c - коэффициент теплоемкости, Дж/(кгК); $T(R_1, t)$ температура на поверхности шара, К; $Bi = a R_1 / \lambda$ - критерий Био; Fo — критерий Фурье. Индексы: s - среда; v - объем; z - зажигание.