

ЧИСЛЕННОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ ГАЗОДИНАМИЧЕСКИХ ПРОЦЕССОВ В КОАКСИАЛЬНО-СЛОИСТЫХ КОМБИНИРОВАННЫХ ИЗДЕЛИЯХ ИЗ РАЗЛИЧНЫХ ТИПОВ ЭНЕРГЕТИЧЕСКИХ МАТЕРИАЛОВ

Федеральное государственное унитарное предприятие «Российский Федеральный Ядерный Центр – Всероссийский НИИ технической физики имени академика Е.И. Забабахина», Снежинск, Россия

Цель – оценка газодинамических течений в комбинированных изделиях

Численное моделирование газодинамических процессов в изделиях сложной геометрии, состоящих из различных энергетических материалов (ЭМ), позволяет составлять простые анализа функциональных показателей систем и инженерные схемы дальнейшего ДЛЯ газодинамических процессов. Например, при создании нагружающих устройств в физике высоких плотностей энергии, анализе активности частиц и компонентов химических процессов при высоких давлениях и температурах близких к 1-1,5 эВ. Для выполнения таких численных экспериментов необходим набор уравнений состояния, кинетики реагирующих компонентов, упруго-пластики каждого материала, входящего в систему [1-5].

В данной работе рассмотрена системная задача изучения процессов газовой динамики при взрывном течении, образованном продуктами превращения химически реагирующих смесей, расположенных в различных частях слоистых цилиндрических образцов: коаксиальные и планальные слои (рис.1). Исследование проводилось расчётными методами конечных элементов по сеткам Вороного-Делоне в постановках Эйлера и Лагранжа. Динамическая коррекция сеток выполнялась по дискретным алгоритмам эрозии. Уравнения для моделирования процессов были взяты из известной литературы и баз данных, а также построены на основе маломасштабных экспериментов физическойхимии. С учетом химической кинетики показан характер течения при формировании тройных (маховских) отражений в различных частях брикетов из энергетических материалов (рис. 2).

Дано:

для случая - I Q2>Q3>Q1 P3>P1>P2 $V_{d}3 > V_{d}1 > V_{d}2$ для случая - II Q2>Q1>Q3 P2>P1>P3 $V_{d}2 > V_{d}1 > V_{d}3$ Найти:





для случая I		для случая II	
Искомое	Условие	Искомое	Условие
h/H; L/H	L→Lmin; Rmax	h/H; L/H	V→Vmax
L/D; d/D	P→Pmax	L/D	$P \rightarrow P_{3-2 \text{ max}}$
ε _{κp}	dм→max	d/D	V→Vmax
P ₃₋₂ ; V _{d(3-2)}	P→Pmax	P ₃₋₂ ; V _{d(3-2)}	P→Pmax
· · · ·	V _d →V _d max		V _d →V _d max

R – радиус фрона детонационной волны (ФДВ); D, d – внешний и внутренний диаметр изделия; Vr – радиальная скорость движения ФДВ; ε_{ко} – соотношение d/D, при котором диск Маха не образуется; V_d – нормальная скорость движения ФДВ (скорость детонации); 3-2 – переходные параметры от слоя 3 к слою 2.

Литература

[1] Mader C.L. Numerical Modeling of explosives and propellants. – NW.: Taylor&Francis, 2008.

[2] Фундаментальные проблемы моделирования турбулентных и двухфазных течений. Т.2: Численное моделирование. – М.: Наука, 2010. [3] Станкевич А.В., Базотов В.Я., Евсеева Т.П., Суркова И.Ю. Исследование структуры и свойств, комбинированных коаксиальнослоистых зарядов промышленного назначения// Вестник Казан. технол. ун-та. – 2010. – № 11. – С. 215 – 221. [4] Станкевич А.В., Базотов В.Я., Евсеева Т.П., Суркова И.Ю. Исследование эффективности действия модельных комбинированных зарядов при непосредственном контакте с мишенью// XV Харитоновские тематические научные чтения: сборник материалов международной конференции 18 марта-22 марта 2013г. - Саров: из-во РФЯЦ -ВНИИЭФ, 2013 - с. 399. [5] Базотов В.Я., Мокеев А.А., Станкевич А.В., Евсеева Т.П., Евдокимов А.П. Изучение параметров функционирования коаксиальнослоевого кумулятивного заряда промышленного назначения// Взрывное дело. 2015. № 114-71. С. 242-251.

ЗНЧ ЗАБАБАХИНСКИЕ НАУЧНЫЕ ЧТЕНИЯ 2023

А. В. Станкевич, Д. В. Петров

Физико-математическая модель

(для каждой из частей)







Ответ

I h/H ~0,12…0,43; L/D ~1,43…1,52; d/D ~0,56…0,85; ε_{κp} ~0,94; P₃₋₂ ~ 1,9…4,8P3; V_{d(3-2)} ~ 0,98…1,0V_d 3 II h/H ~0,1...0,24; L/D ~1,75...1,88; d/D ~0,48...0,74; P₃₋₂ ~ 1,0...1,8P2; V_{d(3-2)} ~ 0,98...1,0V_d 3 Вывод

Газодинамические процессы в цилиндрических коаксиально-слоистых комбинированных изделиях из различных типов ЭМ протекают с формированием Маховского диска и вторичных отражений, что позволяет увеличить давление и скорость радиального разлёта по сравнению с индивидуальным изделием.

1, 3 $P = Ae^{-R_1V} + Be^{-R_2V} + \frac{\Gamma CvT}{V}$ **2** $\varepsilon_{H} - \varepsilon_{0} = \frac{p_{H} - p_{0}}{2} (v_{H} - v_{0}) + Q_{v}$

$$\begin{cases} t = (\rho Ca^{2} / \lambda)F(E / T_{m} - E / T_{1}) \\ \tau_{ao} = (c\rho RT_{0}^{2}e^{E/RT})(QEZ) \\ P = Ae^{-R_{1}V} + Be^{-R_{2}V} + \frac{\Gamma CvT}{V} \\ \rho_{0}D = \rho(D - u) \\ p = p_{0} + \frac{D^{2}}{v_{0}^{2}}(v - v_{0}) \\ \varepsilon_{\mu} - \varepsilon_{0} = \frac{p_{\mu} - p_{0}}{2}(v_{\mu} - v_{0}) + Q_{\nu} \end{cases}$$