

## Определение параметров уравнения состояния конденсированного бора: Интеграция с программным инструментом Cantera

Подготовил: Сетаблаев Ф.С.

Научный руководитель: Маклашова

И.В.

#### ПОСТАВНОВКА ЗАДАЧИ

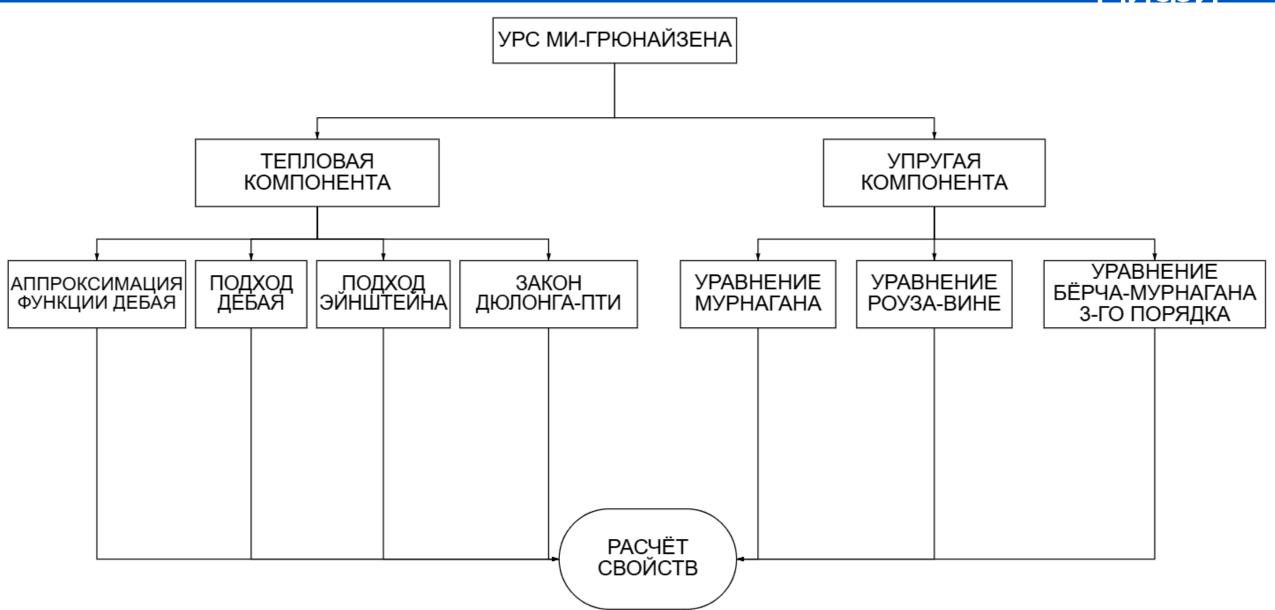
• Подобрать параметры уравнения состояния в форме Ми-Грюнайзена для конденсированного бора в широкой области изменения давления и температуры вплоть до высоких давлений (1-60 ГПа)

$$P(V, T) = P_{\Pi}(V) + \frac{\gamma}{V} E_{T}(V, T)$$

- Обзор экспериментальных значения модуля упругости  $B_0$  и его производной по давлению B' из литературы
- Подобрать упругую компоненту
- Подобрать тепловую компоненту
- Верифицировать параметры УРС, в том числе в области экстремальных состояний вещества на ударной адиабате
- Обзор возможностей П.О. Cantera
- Расчёт термодинамических свойств конденсированного бора
- Расчёт коэффициентов расширения конденсированного бора

#### Численные модели





#### Численные модели



#### Модели для упругой компоненты

1. Уравнение Мурнагана

$$P_{\Pi}(Z) = \frac{B_0}{B'}(Z^{B'} - 1)$$

2. Уравнение Берча-Мурнагана 3-го порядка

$$P_{\Pi}(Z) = \frac{3}{2}B_0(Z^{7/3} - Z^{5/3})(1 - \frac{3}{4}(B' - 4)(Z^{2/3} - 1))$$

3. Уравнение Роуза-Вине

$$P_{\Pi}(Z) = 3B_0(\frac{1-\eta}{\eta^2})e^{\frac{3}{2}(B'-1)(1-\eta)}$$

где где 
$$\eta = \left(\frac{V}{V_0}\right)^{\frac{1}{3}} = z^{-\frac{1}{3}}$$

#### Модели для тепловой компоненты

1. Модель Дебая

$$U = 9RT \left(\frac{T}{T_D}\right)^3 \int_0^{T_D/T} \frac{x^3 dx}{exp(x) - 1}$$

2. Модель Эйнштейна

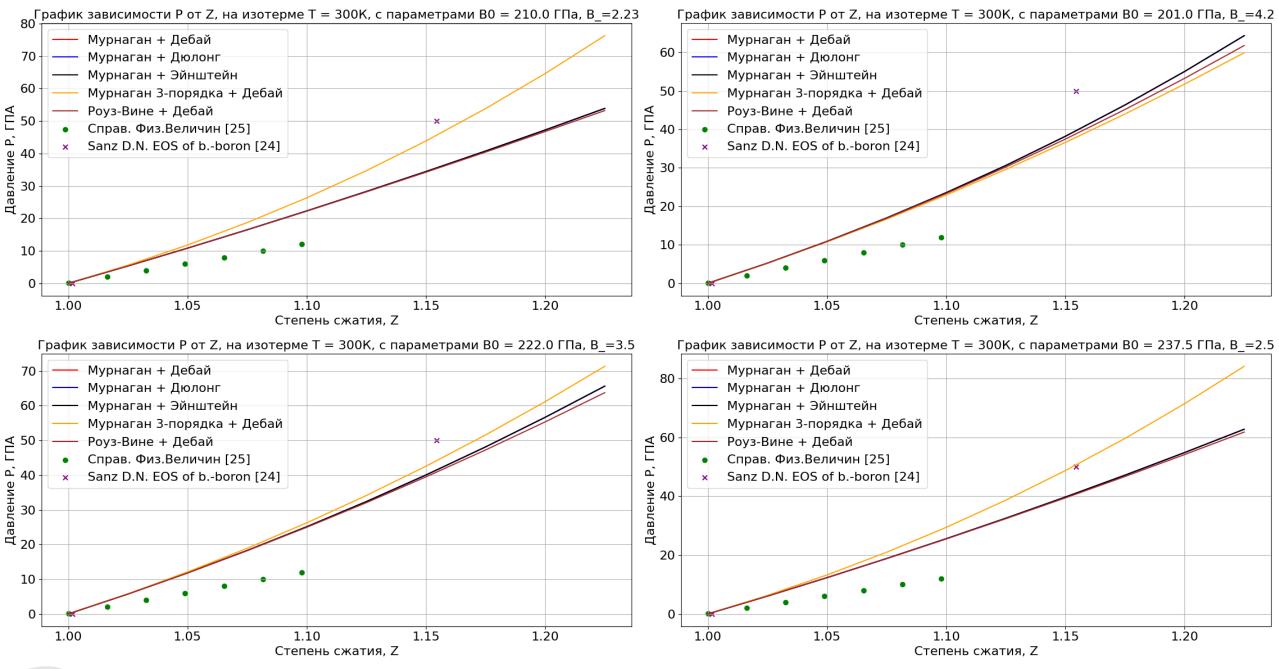
$$C_V = 24.93 \cdot \left(\frac{1250}{T}\right)^2 \frac{exp(1250/T)}{(exp(1250/T) - 1)^2}$$

3. Аппроксимация функции Дебая

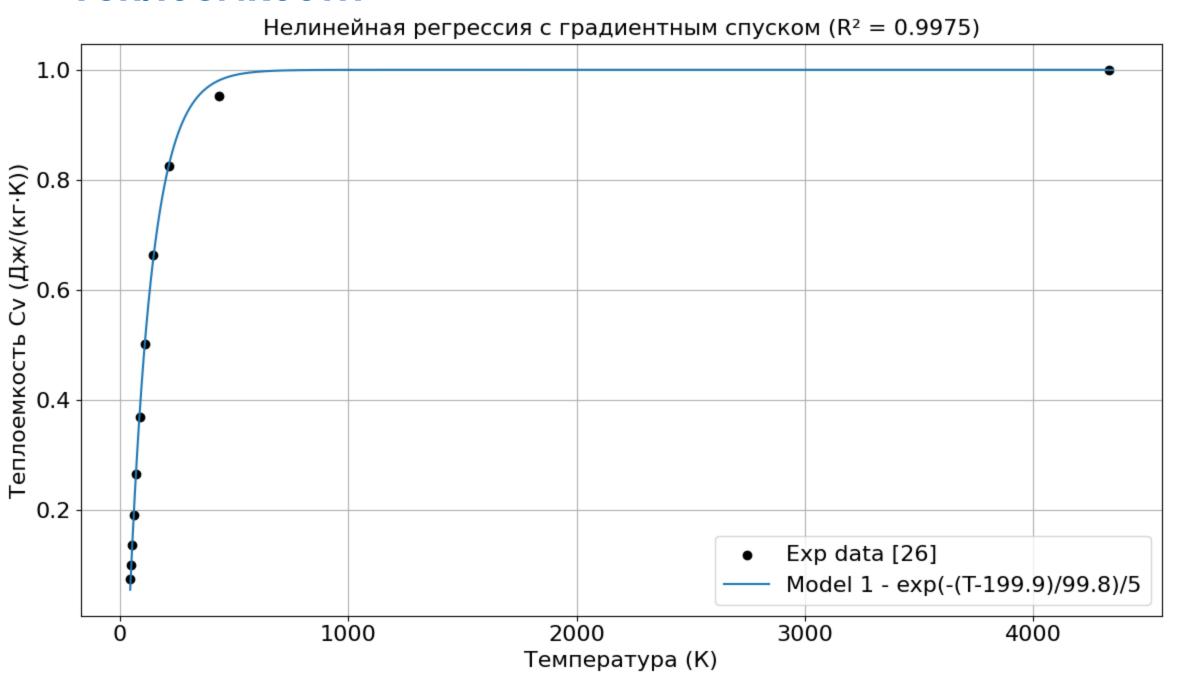
$$C_{V} = (1 - \frac{e^{-\frac{T-199.90}{99.82}}}{5})$$

4. Закон Дюлонга-Пти

$$C_v = 3Rn$$

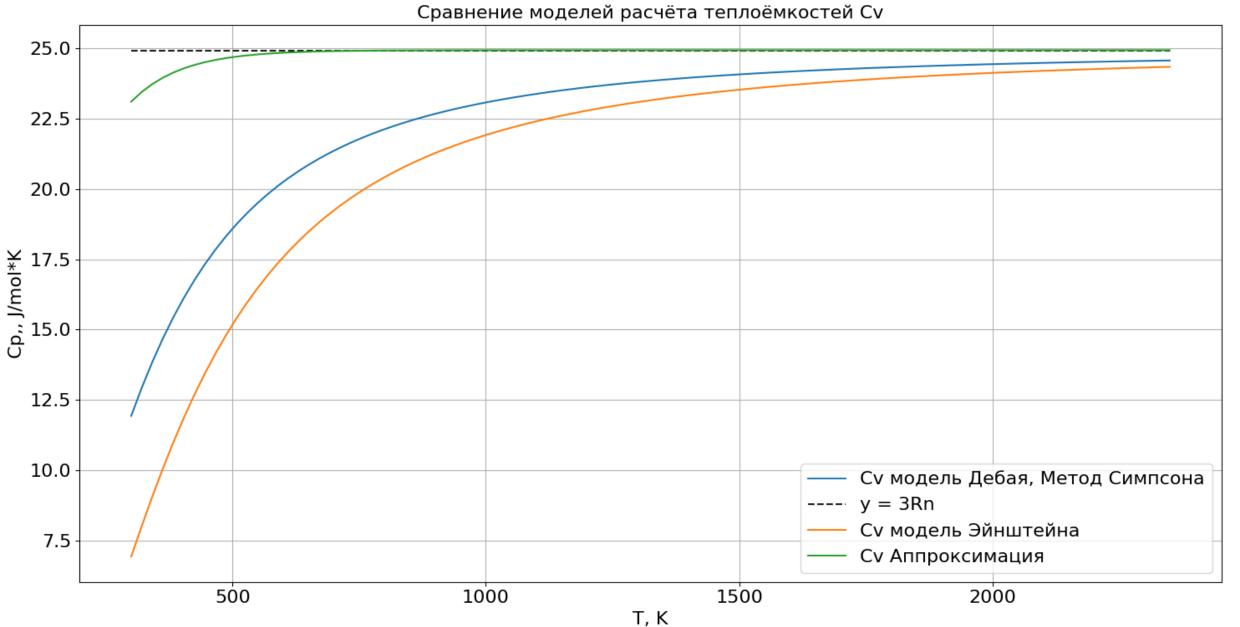


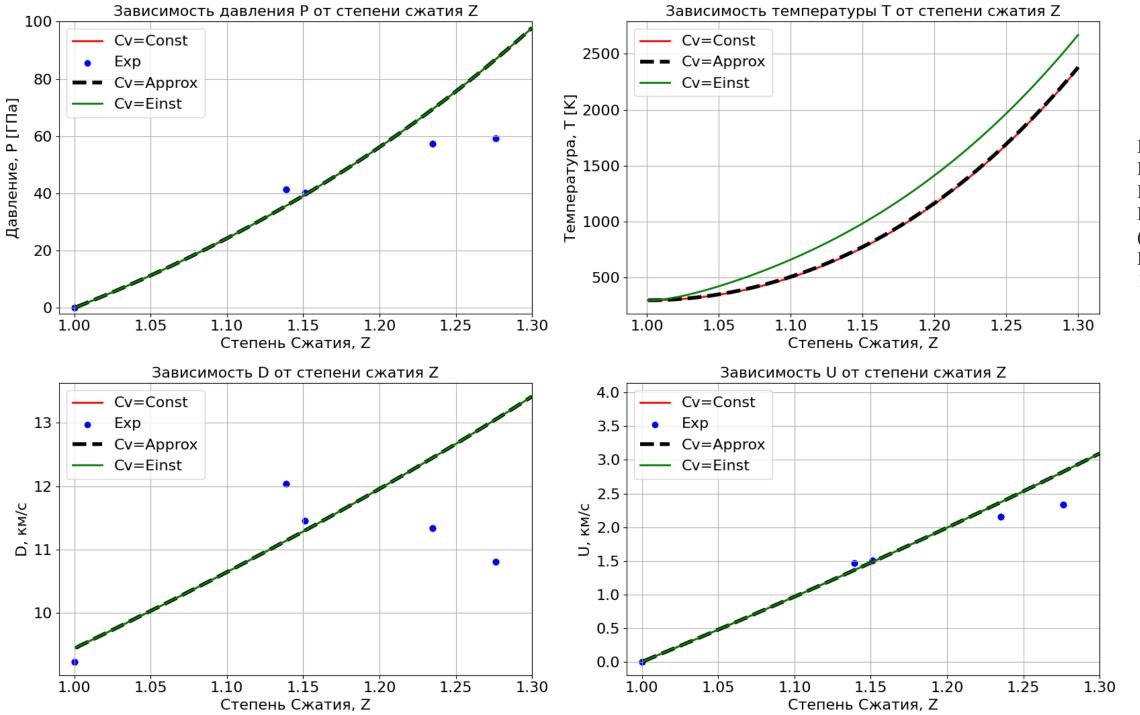
#### Теплоёмкости



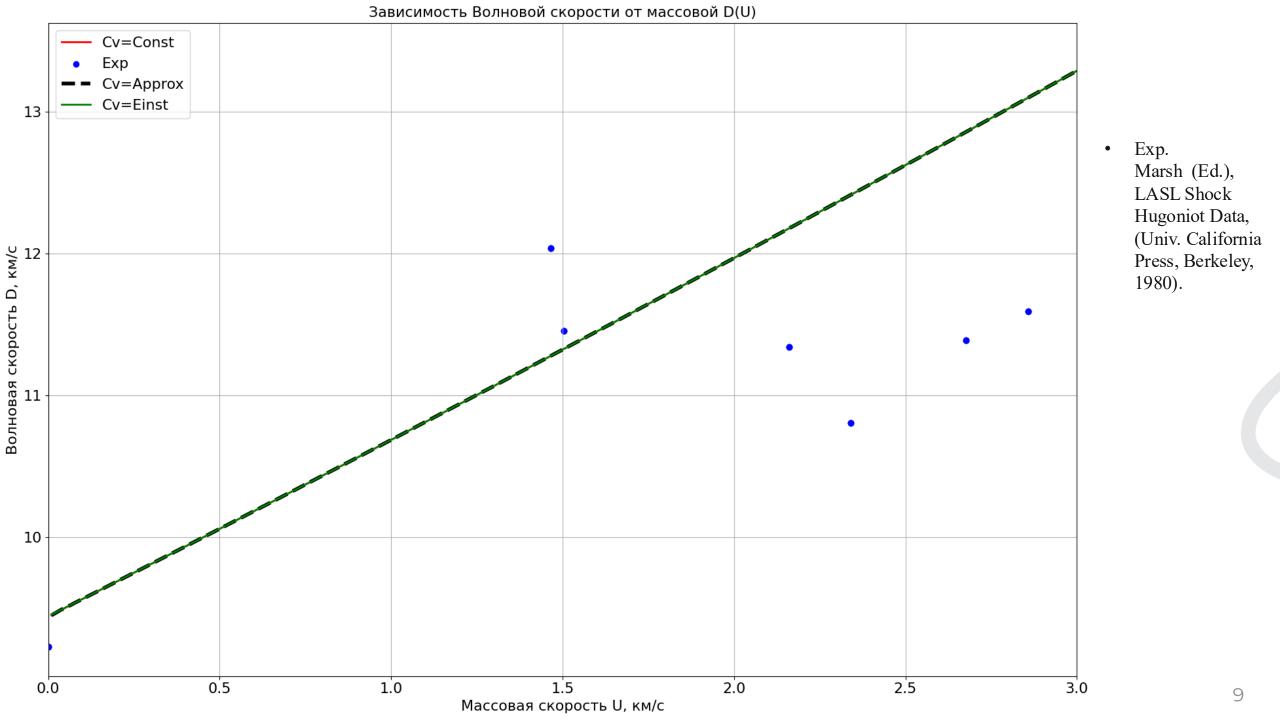
#### Теплоёмкости







Exp.
Marsh (Ed.),
LASL Shock
Hugoniot Data,
(Univ. California
Press, Berkeley,
1980).



#### Результаты



Оптимальным выбором для упругой компоненты является уравнение Роуза-Вине, а для тепловой компоненты, т.е. для расчёта теплоёмкости можно использовать модель Эйнштейна. Тогда общий вид полученного уравнения:

$$P(V;T) = 3B_0(\frac{1-\eta}{\eta^2})e^{\frac{3}{2}(B'-1)(1-\eta)} + \frac{\gamma}{V}\int_{T_0}^{T} 24.93 \cdot \left(\frac{1250}{T}\right)^2 \frac{exp(1250/T)}{(exp(1250/T)-1)^2} dT$$

где 
$$\eta = \left(\frac{V}{V_0}\right)^{\frac{1}{3}} = z^{-\frac{1}{3}}$$

Оптимальным выбором параметров является  $B_0$ = 210  $\Gamma\Pi a$ , B' = 2.23

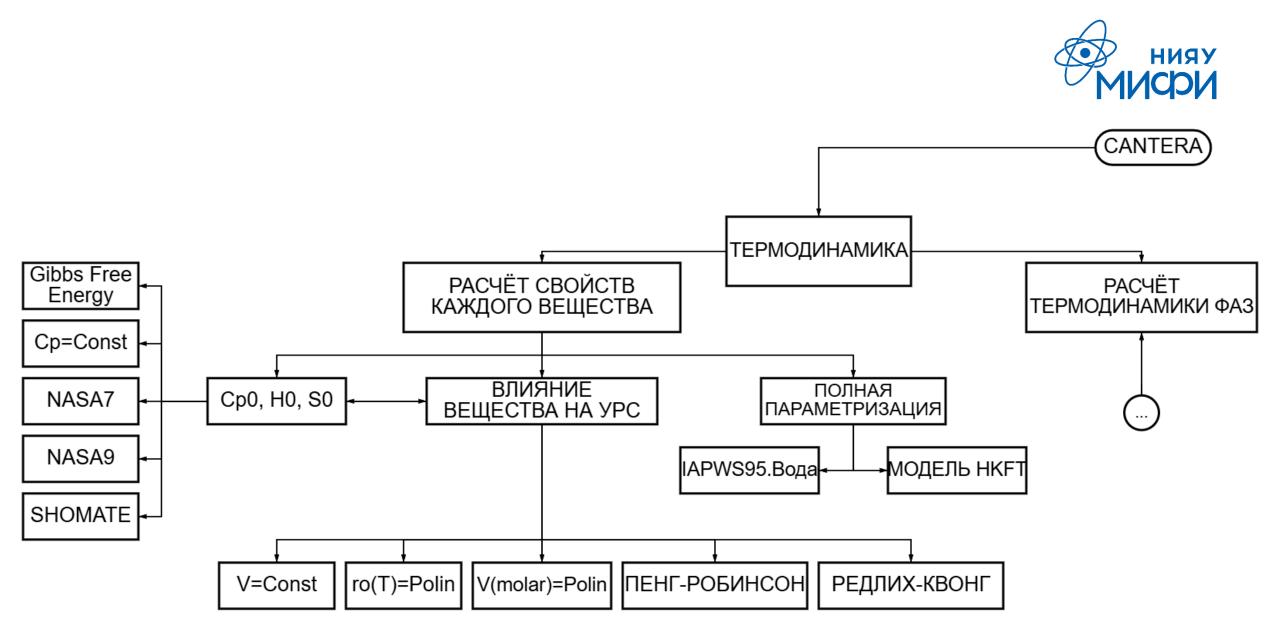
#### Интеграция с программным инструментом Cantera



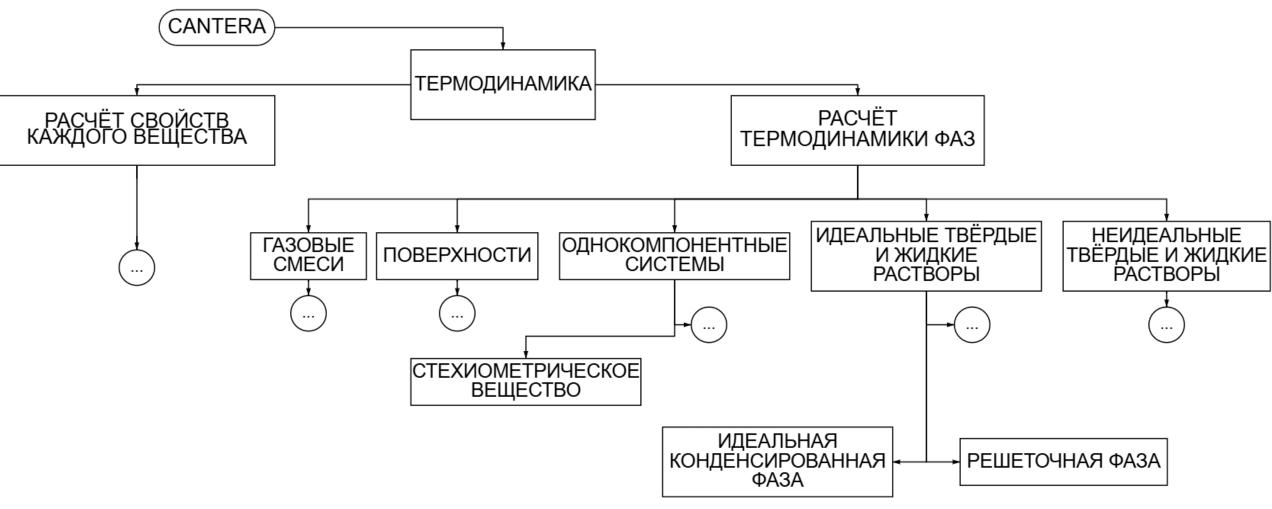
Cantera - это программное обеспечение с открытым исходным кодом для решения задач, связанных с химической кинетикой, термодинамикой и транспортными процессами.

На данный момент стабильной версией является Cantera 3.1.0, в данной версии реализован функционал для:

- Термодинамики
- Химических реакций
- Транспортных свойств
- Одномерного пламени
- Реакторов

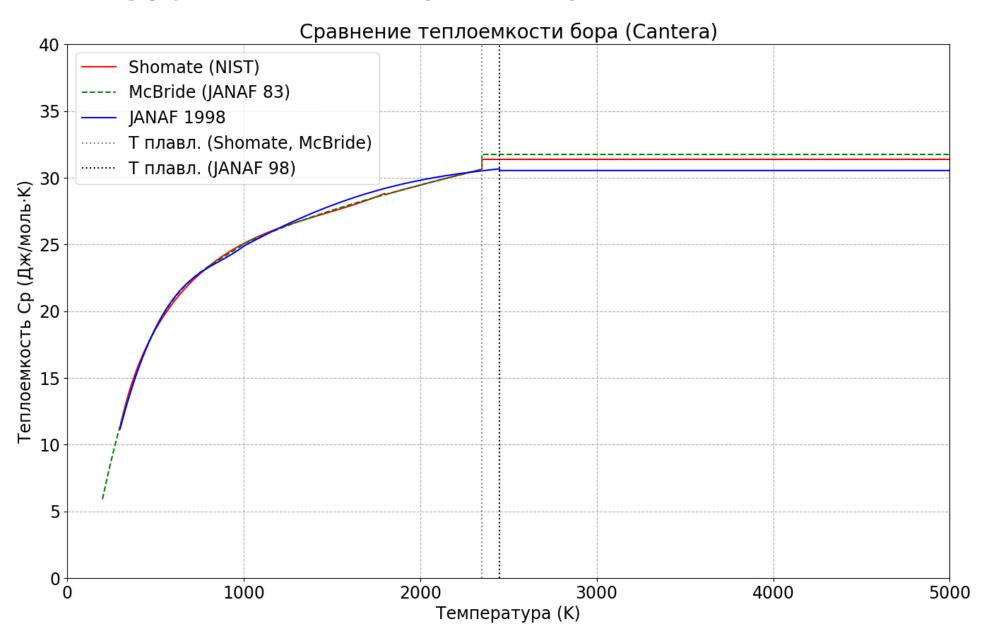






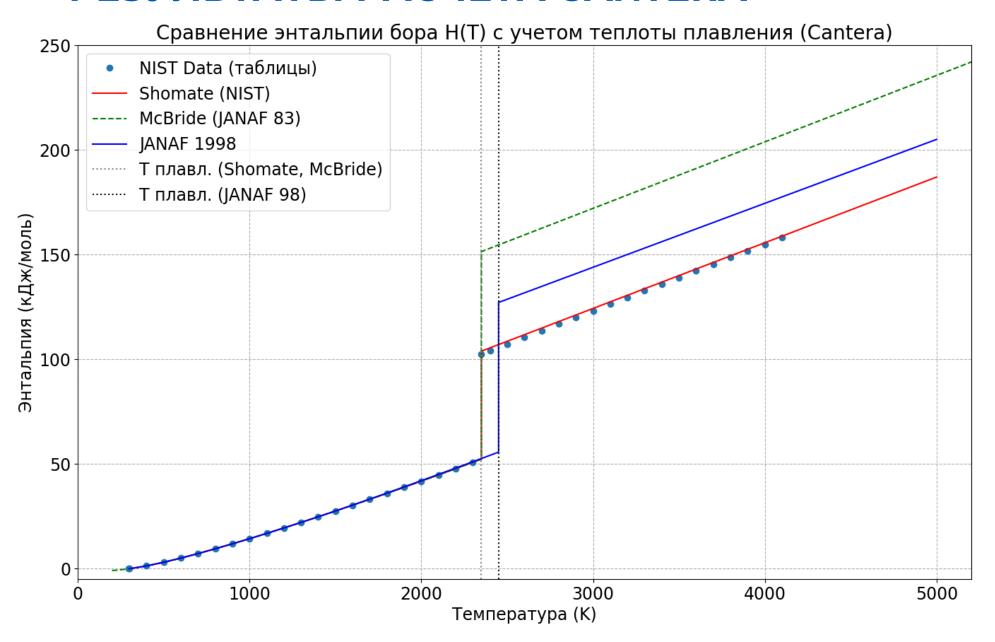
### РЕЗУЛЬТАТЫ РАСЧЁТА CANTERA





## РЕЗУЛЬТАТЫ РАСЧЁТА CANTERA

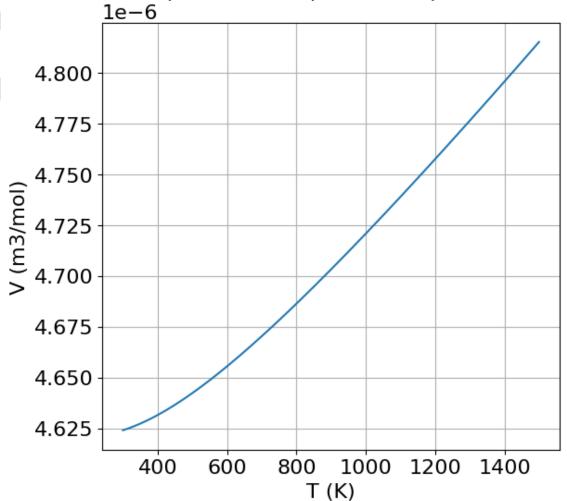




## ЧИСЛЕННЫЙ РАСЧЁТ ОБЪЁМА



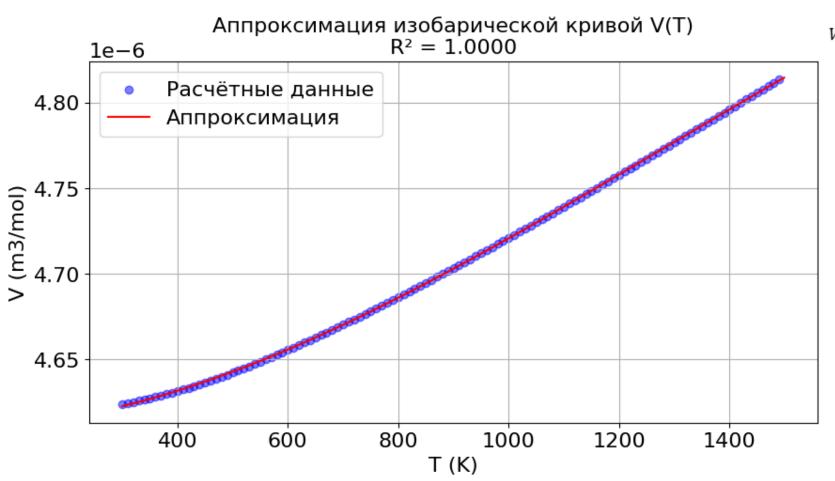
Численный расчёт изобарической кривой V(T) по УРС



$$P(V;T) = 3B_0(\frac{1-\eta}{\eta^2})e^{\frac{3}{2}(B'-1)(1-\eta)} + \frac{\gamma}{V}\int_{T_0}^{T} 24.93 \cdot \left(\frac{1250}{T}\right)^2 \frac{exp(1250/T)}{(exp(1250/T)-1)^2} dT$$

#### ЧИСЛЕННЫЙ РАСЧЁТ ОБЪЁМА



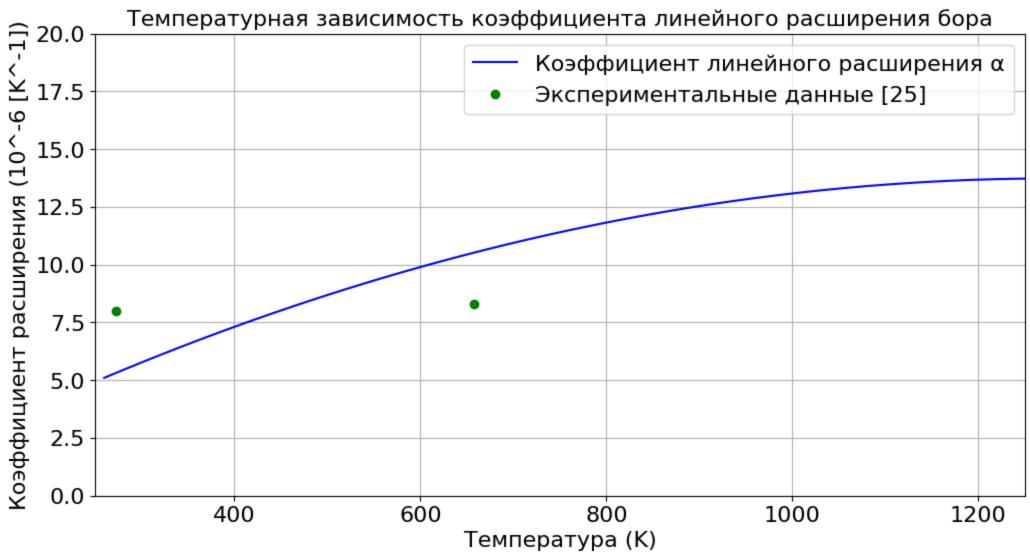


$$V_{m}(T) = c_{0} + c_{1}(T - T_{0}) + c_{2}(T - T_{0})^{2} + c_{3}(T - T_{0})^{3}$$

$$c_0 = 4.623 * 10^{-6} \frac{M^3}{MOЛЬ}$$
 $c_1 = 7.998 * 10^{-11} \frac{M^3}{MOЛЬ \cdot K}$ 
 $c_2 = 1.128 * 10^{-13} \frac{M^3}{MOЛЬ \cdot K^2}$ 
 $c_3 = -3.838 * 10^{-17} \frac{M^3}{MOЛЬ \cdot K^3}$ 

#### РЕЗУЛЬТАТЫ РАСЧЁТА CANTERA





#### РЕЗУЛЬТАТЫ



- Был проведён обзор функционала Cantera 3.1.0
- С помощью программного пакета Cantera были расчитаны термодинамические свойства бора, а так же коэффициенты расширения:

КОЭФФИЦИЕНТ ЛИНЕЙНОГО РАСШИРЕНИЯ α * 10^-6 K^-1	T = 273	T = 658
PACYËT CANTERA	5.10	10.56
ЭКПЕРИМЕНТАЛЬНЫЕ ДАННЫЕ	8.00	8.3

#### **ЗАКЛЮЧЕНИЕ**



• Выбран общий вид уравнения состояния в форме Ми-Грюнайзена для конденсированного бора в широкой области изменения давления и температуры вплоть до высоких давлений (1-60 ГПа)

$$P(V;T) = 3B_0(\frac{1-\eta}{\eta^2})e^{\frac{3}{2}(B'-1)(1-\eta)} + \frac{\gamma}{V} \int_{T_0}^{T} 24.93 \cdot \left(\frac{1250}{T}\right)^2 \frac{exp(1250/T)}{(exp(1250/T)-1)^2} dT$$

- Подобраны коэффициенты модуля всестороннего сжатия и его производная по давлению, упругая и тепловые компоненты уравнения состояния.
- Оптимальным выбором параметров является  $B_0 = 210 \ \Gamma \Pi a$ , B' = 2.23
- Был проведён обзор функционала П.О. Cantera версии 3.1.0, рассчитаны некоторые термодинамические параметры, а так же коэффициенты расширения.

# Спасибо за внимание!



## Ответ на замечания от рецензента

•Phase transformation in boron under shock compression. Shuai Zhanga, Heather D. Whitley, Tadashi Ogitsu Laboratory for Laser Energetics, University of Rochester, Rochester, New York 14623. USA. Lawrence Livermore National Laboratory, Livermore, California 94550, USA. 2020

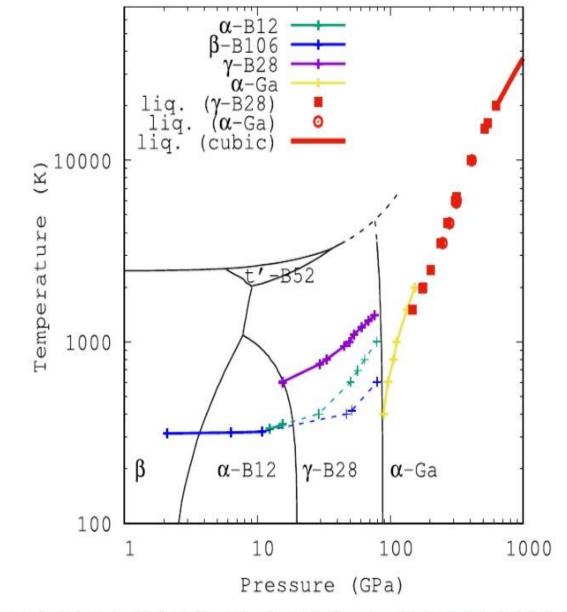


Fig. 2. Hugoniots of various boron phases plotted in the equilibrium phase diagram based on previous literature [13,16]. The dashed colored curves are expected Hugoniot profiles of  $\beta$  and  $\alpha$ -B<sub>12</sub> boron if the sample is shocked to the corresponding pressures but does not transform to other phases. The lines are guides to the eyes.