



Министерство науки и высшего образования Российской Федерации
Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение
высшего образования
«Московский государственный технический университет
имени Н. Э. Баумана
(национальный исследовательский университет)»
(МГТУ им. Н. Э. Баумана)

ФАКУЛЬТЕТ _____ Фундаментальные науки

КАФЕДРА _____ Прикладная математика

ДОМАШНЯЯ РАБОТА ПО КУРСУ

«Математические модели прикладной механики»

Вариант 8

Студент _____
ФН2-81Б
(Группа)

(Подпись, дата)

В. Г. Пиневич

(И. О. Фамилия)

Преподаватель

(Подпись, дата)

И. Ю. Савельева

(И. О. Фамилия)

2024 г.

Оглавление

1. Постановка задачи	3
2. Решение	3

1. Постановка задачи

Провести расчет изменения параметров газообразных продуктов сгорания топлива при их адиабатическом истечении через сопло ракетного двигателя. Продукты сгорания соответствуют модели совершенно невязкого(идеального) газа. Вычислить площади F_* , F_3 и диаметры D^* , D_3 критического и выходного сечений сопла соответственно. Используя формулу Вентцеля, вычислить скорость ω истечения газа из сопла и затем по следующей из закона сохранения импульса(количества движения) формуле $P = \dot{m}\omega + (p_3 - p_0) F_3$, где p_0 — давление окружающей среды, рассчитать силу P тяги двигателя при его работе на Земле и в пустоте. Построить графики зависимостей давления p , температуры T , плотности r и скорости u газового потока от относительной площади $\bar{F} = F/F_* \in [1, F_3/F_*]$ поперечного сечения сверхзвуковой части сопла.

2. Решение

Рассмотрим адиабатический процесс движения газа. Объемные источники тепловыделения отсутствуют, следовательно процесс изоэнтропический. Так как процесс адиабатический, справедливо следующее выражение:

$$\frac{T}{p^{\kappa-1}} = \frac{T_1}{p_1^{\kappa-1}}, \kappa = \frac{c_p}{c_u} \quad (1)$$

Из уравнения состояния совершенного газа

$$p = \rho R_g T$$

получим выражения для плотности газа в камере сгорания

$$\rho_1 = \frac{p_1}{R_g T_1}$$

из соотношения (1) следует, что

$$\frac{T_3}{T_1} = \frac{\rho_3^{\kappa-1}}{\rho_1^{\kappa-1}} = \frac{p_3^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}}{p_1^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}}$$

выразим и найдем плотность газа в выходном сечении

$$\rho_3 = \rho_1 \left(\frac{p_3}{p_1} \right)^{\frac{1}{\kappa}}$$

Найдем площадь критического состояния из соотношения

$$\frac{\dot{m}}{F_*} = \sqrt{\frac{2\kappa R_g T_1^*}{\kappa - 1} \rho_3^2 \left(1 - \left(\frac{p_3}{p_1} \right)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} \right)}$$

Найдем площадь критического сечения из соотношения

$$\frac{\dot{m}}{F_*} = \left(\frac{2}{\kappa + 1} \right)^{\frac{\kappa+1}{2(\kappa-1)}} \sqrt{\kappa \rho_1 p_1}$$

С помощью формулы Вентцеля вычислим скорость ω истечения газа из сопла

$$u = \sqrt{\frac{2\kappa R_g T_1^*}{\kappa - 1}} \left(1 - \left(\frac{p}{p_1} \right)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} \right)$$

По формуле, следующей из закона сохранения импульса

$$P = \dot{m}\omega + (p_3 - p_0) F_3$$

Рассчитаем силу P тяги двигателя при его работе на Земле (P_e) и в пустоте (P_0). Атмосферное давление на Земле p_e будем считать равным 1 атмосфере (10^5 Па). При работе двигателя в пустоте давление снаружи равно нулю. Таким образом, выражения для силы тяги примут вид

$$P_e = \dot{m}\omega + (p_3 - p_e) F_3 P_0 = \dot{m}\omega + p_3 F_3$$

Определим характеристики газа в критическом сечении

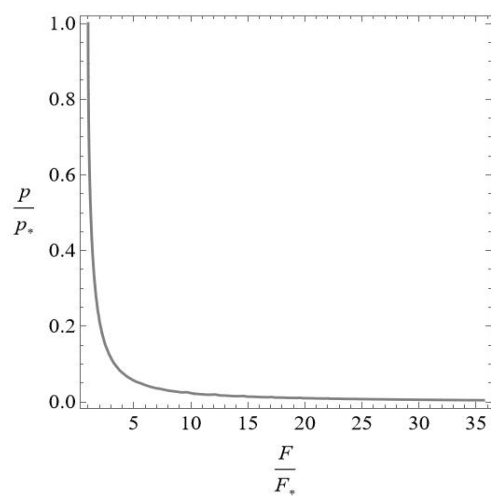
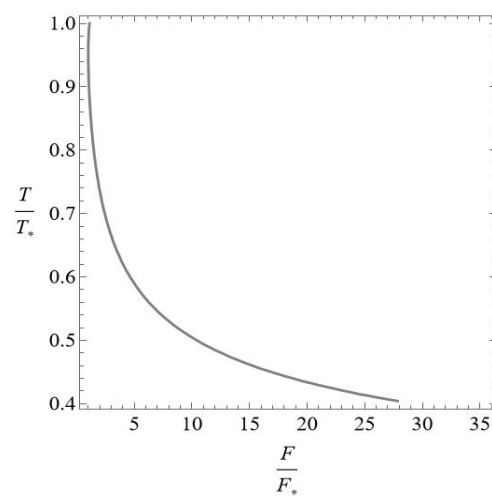
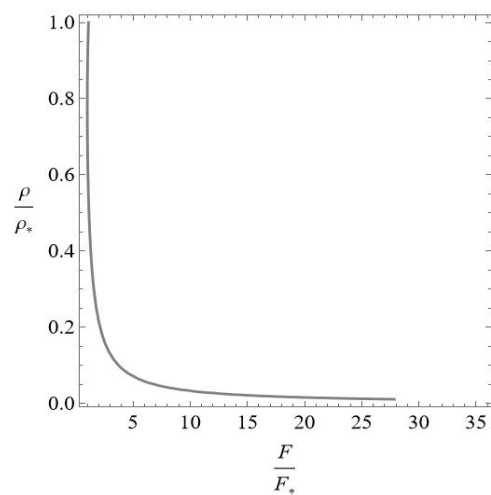
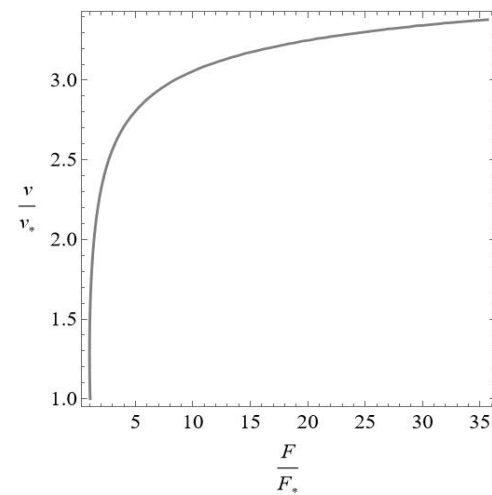
$$\frac{p_*}{p_1} = \frac{2}{\kappa + 1}^{\frac{\kappa}{\kappa+1}}$$

Из закона сохранения массы

$$\frac{\dot{m}}{F_*} = \rho_* u_* \rightarrow u_* = \frac{\dot{m}}{\rho_* F_*}$$

Результаты вычислений:

$$\left\{ \begin{array}{l} F_* = 0.033, \\ F_3 = 1.19, \\ D_* = 0.21, \\ D_3 = 1.23, \\ \omega = 3701.83, \\ P_e = 1.17 \cdot 10^6, \\ P_0 = 1.29 \cdot 10^6 \end{array} \right.$$

Рис. 1. Зависимость P от \bar{F} Рис. 2. Зависимость T от \bar{F} Рис. 3. Зависимость ρ от \bar{F} Рис. 4. Зависимость u от \bar{F}