

# Д)ЗНЧ | ЗАБАБАХИНСКИЕ НАУЧНЫЕ ЧТЕНИЯ | 2025

XVII Международная конференция  
19–23 мая 2025 г., Снежинск, Россия

## ОПРЕДЕЛЕНИЕ КРИТИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ ТЕЧЕНИЯ СЖАТИЯ В КВАЗИСОГЛАСОВАННОМ ПРИБЛИЖЕНИИ В РЕЗУЛЬТАТЕ ГАЗОДИНАМИЧЕСКОГО ВОЗДЕЙСТВИЯ НЕПРОНИЦАЕМОМ ПОРШНЕМ НА ДВУМЕРНУЮ МИШЕНЬ

Е. И. Понькин<sup>1</sup>

<sup>1</sup>ФГУП «Производственное объединение «Маяк»

Озерск – 2025

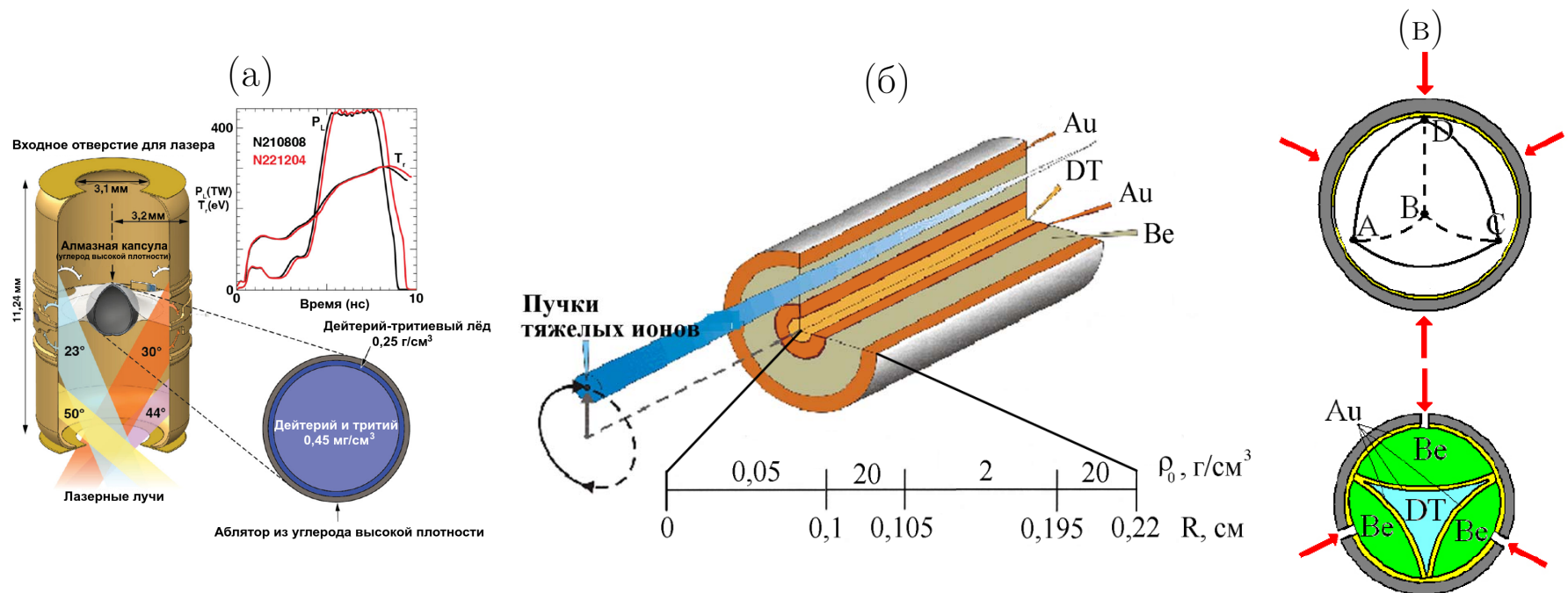
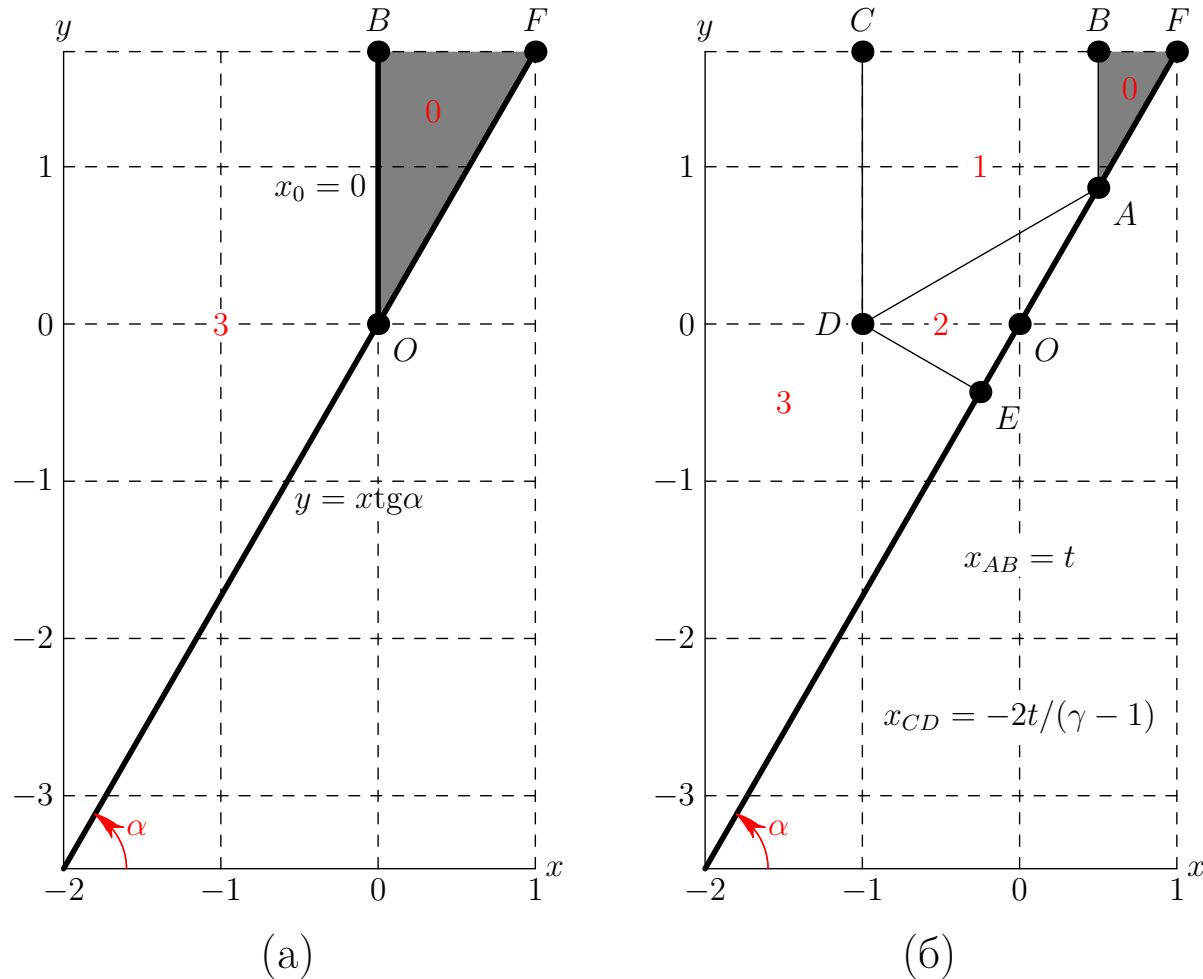


Рисунок 1 – (а) Сферическая мишень и подвес для реализации ЛТС<sup>1</sup>. (б) Цилиндрическая мишень для реализации БСС в УТС<sup>2</sup>. (в) 3D Мишень для получения термоядерных реакций<sup>3</sup>.

<sup>1</sup>Achievement of Target Gain Larger than Unity in an Inertial Fusion Experiment [Text] / H. Abu-Shawareb [et al.] // Physical Review Letters. – 2024. – Feb. – Vol. 132, no. 6. – P. 065102.

<sup>2</sup>Г.В. Долголева, А.В Забродин. Кумуляция энергии в слоистых системах и реализация безударного сжатия. - М.: ФИЗМАТЛИТ, 2004, 72 с.

<sup>3</sup>Мишень для получения термоядерных реакций. С.П. Баутин. Патент на изобретение №2432627, 2010.



(а)

(б)

0 – покоящийся газ; 1 – область течения ЦВ; 2 – область течения ДВ; 3 – область вакуума

Рисунок 2 – Конфигурация потока<sup>1,2</sup> в момент  $t = 0$  (а) и  $t > 0$  (б)

<sup>1</sup>Сучков В. А., Истечение в вакуум на косой стенке [Текст] / В. А. Сучков // ПММ. – 1963. – Т. 27, № 4. – С. 739–740.

<sup>2</sup>Баутин С. П., Математическое моделирование истечения идеального газа в вакуум [Текст] / С. П. Баутин, С. Л. Дерябин. – Новосибирск : Наука, 2005. – 390 с.

Течение в области двойной волны описывается решением НКЗ

$$\begin{cases} [\mathbf{B} - f'(\xi) \mathbf{A}] \mathbf{U}_\vartheta + \mathbf{A} \mathbf{U}_\xi = 0, \\ \mathbf{U}|_{\vartheta=0} = \mathbf{U}_0, \quad v|_{\vartheta=f(\xi)+\xi \operatorname{tg} \alpha} = u \operatorname{tg} \alpha|_{\vartheta=f(\xi)+\xi \operatorname{tg} \alpha}, \end{cases} \quad (1)$$

в пространстве переменных  $\xi = \frac{x}{t}$ ,  $\vartheta = \frac{y}{t} - f(\xi)$  в виде сходящегося ряда по степеням  $\vartheta$ :

$$\mathbf{U}(\xi, \vartheta) = \sum_{k=0}^{\infty} \mathbf{U}_k(\xi) \frac{\vartheta^k}{k!}, \quad \mathbf{U}_k(\xi) = \left. \frac{\partial^k \mathbf{U}}{\partial \vartheta^k} \right|_{\vartheta=0}, \quad \mathbf{U} = (c, u, v)^T. \quad (2)$$

Первые коэффициенты вектора  $\mathbf{U}$  в общем несогласованном случае ( $\gamma \neq 3$ ) задаются выражениями<sup>3</sup>

$$c_1(\xi) = \frac{2\kappa}{\kappa+1} \frac{c_0^2 + f^2}{c_0 f} M(\xi)^{-1}, \quad u_1(\xi) = \frac{c_1(\xi)}{\kappa} \cdot \frac{c_0 f'}{c_0 f' - f}, \quad v_1(\xi) = -\frac{c_1(\xi)}{\kappa} \cdot \frac{c_0}{c_0 f' - f}, \quad (3)$$

где  $M(\xi)$  равно

$$\begin{aligned} M(\xi) = c_0^{1/\kappa} & \left( \frac{\kappa-1}{2\kappa} \operatorname{tg}^2 \alpha + \frac{3}{2 \operatorname{tg}^2 \alpha} + \frac{3}{2} - \kappa + \frac{1}{2\kappa} \right) + \kappa + \frac{1}{2} - \frac{1}{2\kappa} + \frac{\kappa+1}{2\kappa} \frac{f^2}{c_0^2} - \frac{1}{2} \frac{c_0^2}{f^2} - \\ & - \frac{2\kappa+5}{2} c_0^{1/\kappa} (I(\xi) - I(1)), \quad I(\xi) = \int \frac{dz}{z^2 (\beta + z^{1-\kappa} (\operatorname{tg}^2 \alpha - \beta))}, \quad z = c_0(\xi)^{1/\kappa}. \end{aligned} \quad (4)$$

<sup>3</sup>Ponkin, E. I. Construction of a self-similar solution to the system of gas dynamics equations describing the outflow of polytropic gas into vacuum from an inclined wall in the inconsistent case [Text] / E. I. Ponkin // Journal of Samara State Technical University, Ser. Physical and Mathematical Sciences. – 2023. – Vol. 27, no. 2. – P. 336–356.

Для анализа газодинамических свойств течения разрежения/сжатия в области ДВ рассмотрим квазисогласованное приближение<sup>4</sup>, когда выполняется неравенство

$$\operatorname{tg}^2 \alpha \neq \beta, \quad \beta = \frac{\gamma + 1}{3 - \gamma}, \quad (5)$$

но коэффициенты  $c_k(\xi)$ ,  $u_k(\xi)$  и  $v_k(\xi)$  ряда (2) при  $k \geq 2$  равны нулю. Тогда функции  $c(\xi, \vartheta)$ ,  $u(\xi, \vartheta)$  и  $v(\xi, \vartheta)$  можно записать в следующем виде

$$c(\xi, \vartheta) = c_0(\xi) + c_1(\xi)\vartheta, \quad u(\xi, \vartheta) = u_0(\xi) + u_1(\xi)\vartheta, \quad v(\xi, \vartheta) = v_1(\xi)\vartheta. \quad (6)$$

Область течения газа типа ДВ в квазисогласованном приближении при его разлете в вакуум на косой стенке ограничена тремя кривыми:

- Косой стенкой  $AE$ , задаваемой уравнением  $\eta = \xi \operatorname{tg} \alpha$ ,
- Звуковой характеристикой  $AD$ , задаваемой уравнением

$$f(\xi) = \begin{cases} c_0 \sqrt{\beta - c_0^{1/\kappa-1} (\beta - \operatorname{tg}^2 \alpha)}, & \text{если } \operatorname{tg}^2 \alpha < \beta, \\ c_0 \sqrt{\beta + c_0^{1/\kappa-1} (\operatorname{tg}^2 \alpha - \beta)}, & \text{если } \operatorname{tg}^2 \alpha > \beta, \end{cases} \quad (7)$$

- Границей газ–вакуум  $DE$  – определяется из решения уравнения

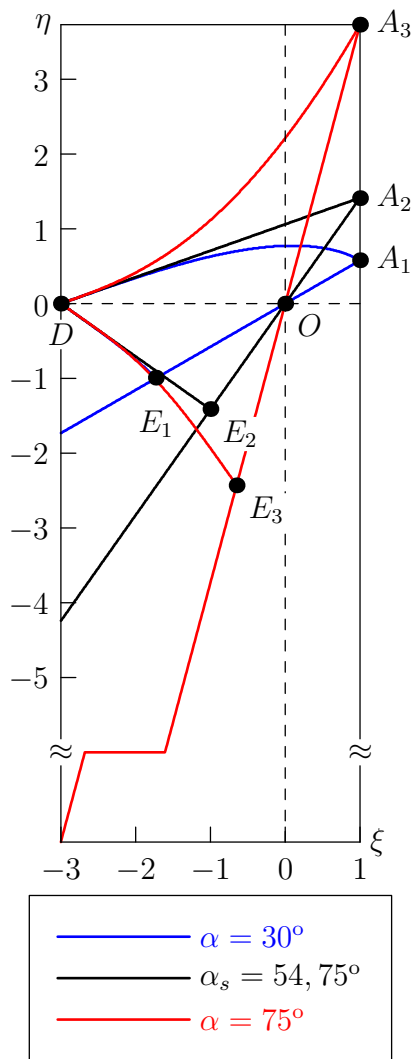
$$c = 0, \quad \eta = f(\xi) - c_0(\xi)/c_1(\xi). \quad (8)$$

<sup>4</sup>В квазисогласованном приближении справедливо соотношение между функциями  $c$ ,  $u$  и  $v$

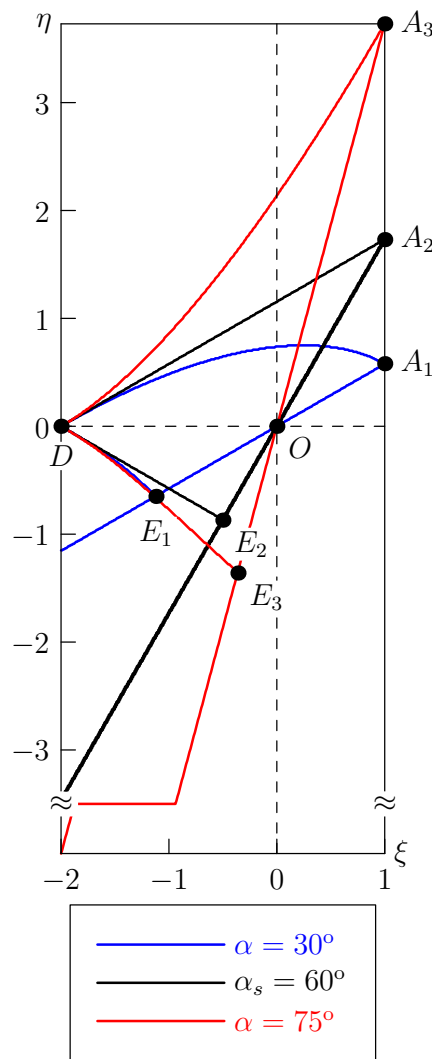
$$c = 1 + \kappa u + \kappa \frac{f(\xi)}{c_0} v - \text{криволинейная поверхность в переменных } u, v,$$

а в согласованном случае

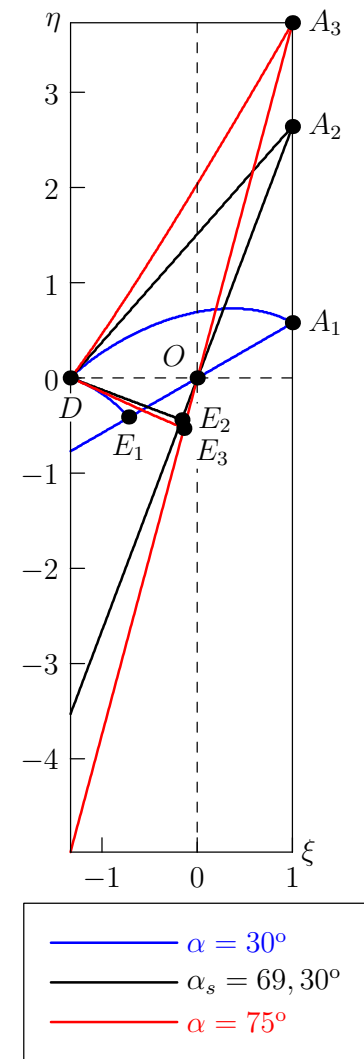
$$c = 1 + \kappa u + \kappa \sqrt{\beta} v - \text{плоскость в переменных } u, v.$$



(a)



(б)



(в)

Рисунок 3 – Конфигурация течения в области ДВ  
при  $\gamma = 5/3$  (а),  $\gamma = 2$  (б),  $\gamma = 5/2$  (в) и  $\alpha = \pi/6$ ,  $\alpha_s, 5\pi/12$

В окрестности точки  $D$  обе кривые  $A_1D$ ,  $A_3D$  стремятся к прямой  $A_2D$ , через которую стыкуются области течения ЦВ и ДВ в согласованном случае, так как при  $c_0 \rightarrow 0$  значение  $\beta \gg c_0$ , отсюда

$$f(\xi) = c_0(\xi) \sqrt{\beta + c_0(\xi)^{1/\kappa-1} (\operatorname{tg}^2 \alpha - \beta)} \approx c_0(\xi) \sqrt{\beta}. \quad (9)$$

Граница газ–вакуум  $DE$  при  $\alpha \neq \alpha_s$  в окрестности точки  $D$  также стремится к прямой  $DE \perp AE$  в согласованном случае<sup>5</sup>. При  $\gamma = 5/3$  и  $\alpha = \pi/6$  выражение для  $c_1(\xi)$  имеет вид

$$c_1(\xi) = \frac{9 - 5c_0^2}{2\sqrt{3}\sqrt{6 - 5c_0^2}} \cdot \frac{1}{M(\xi)}, \quad (10)$$

где  $M(\xi) = 4,75 + 0,2083c_0^2 + 1,875c_0^3 - \frac{3}{12 - 10c_0^2} - 1,6165c_0^3 \ln \frac{0,0455(c_0 + 1,0954)}{1,0954 - c_0}$ .

Подставим в (10) выражение (8), получим

$$\eta = f(\xi) \left( 1 - \frac{6M(c_0(\xi))}{9 - 5c_0^2(\xi)} \right). \quad (11)$$

При  $c_0 \rightarrow 0$  (окрестность точки  $D$ ) уравнение (11) принимает вид

$$\eta = f(\xi) \left( 1 - \frac{6M(c_0(\xi))}{9 - 5c_0^2(\xi)} \right) \approx c_0 \sqrt{\beta} \left( 1 - \frac{1}{\kappa} \right), \quad (12)$$

последнее выражение совпадает с уравнением границы газ–вакуум в согласованном случае.

<sup>5</sup> Сучков, В. А. Двойные волны плоского потенциального течения политропного газа [Текст] / В. А. Сучков // Тр. МИАН СССР. – 1966. – Т. 74. – С. 156–167.

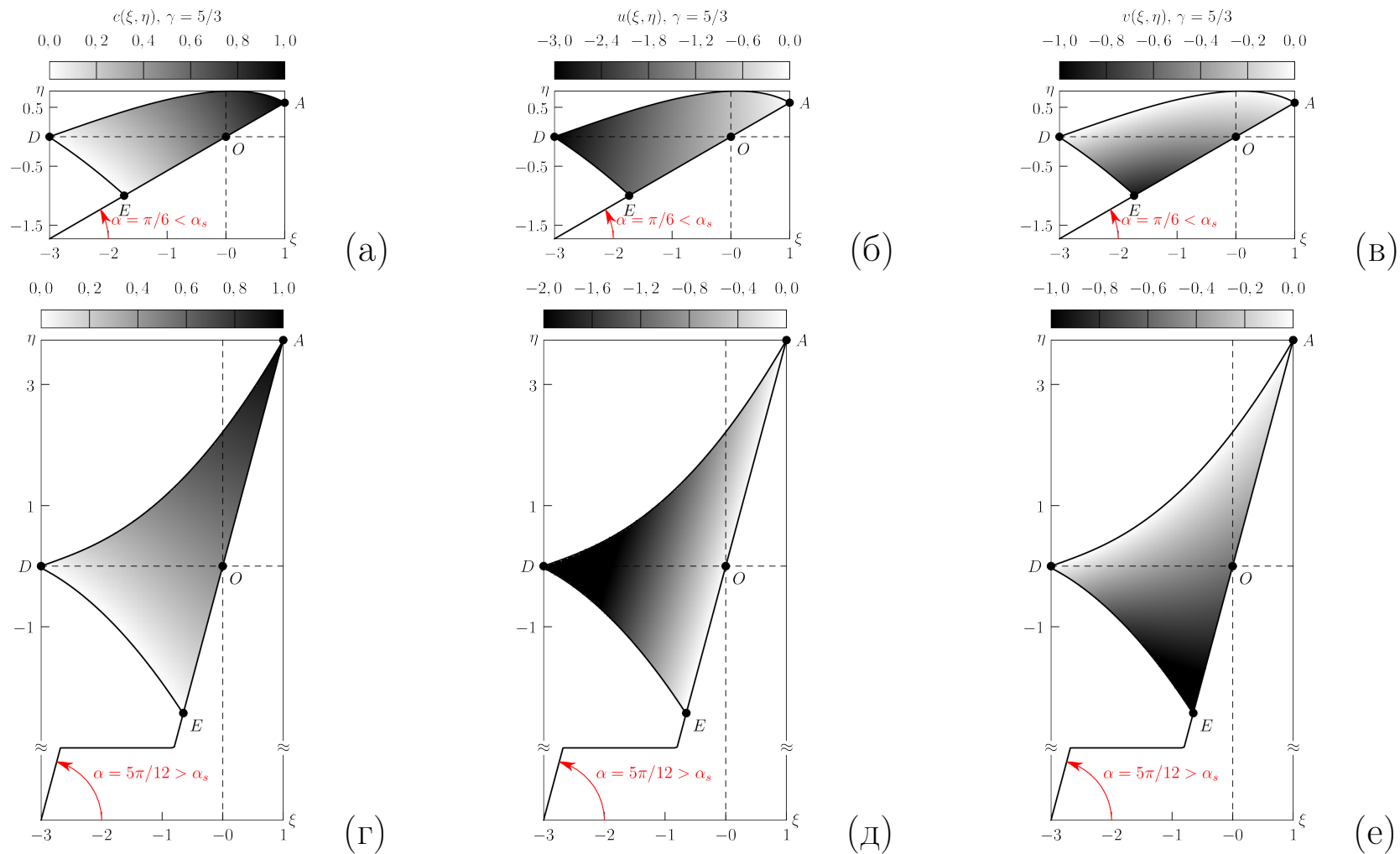


Рисунок 4 – Поверхность функций  $c(\xi, \eta)$  (а, г),  $u(\xi, \eta)$  (б, д),  $v(\xi, \eta)$  (в, е) в области ДВ в квазисогласованном приближении при разлете водорода в вакуум на косой стенке при  $\alpha = \pi/6 < \alpha_s$  и  $\alpha = 5\pi/12 > \alpha_s$



Выражение для  $c_1(\xi)$  в несогласованном случае

$$c_1(c_0(\xi)) = \frac{2\kappa}{\kappa + 1} \frac{c_0^2 + f^2}{c_0 f(c_0(\xi))} \frac{1}{M(c_0(\xi))}. \quad (13)$$

Знаменатель функции  $c_1(c_0(\xi))$  при  $c_0 = c_0^*$  равен нулю, где  $c_0^*$  определяется из следующего условия

$$c_0^* = \min \left\{ \left( \frac{\beta}{\beta - \operatorname{tg}^2 \alpha} \right)^{\frac{\kappa}{1-\kappa}}, \quad M(c_0(\xi)) = 0 \right\}, \quad (14)$$

при выполнении которого в точке  $c_0^*$  существует особенность построенного решения<sup>6</sup>. Так как по определению  $c_1(\xi) = \frac{\partial c}{\partial \vartheta} \Big|_{\vartheta=0}$ , то

$$\lim_{c_0 \rightarrow c_0^*} c_1(\xi) = \lim_{\xi \rightarrow \xi_*} \frac{\partial c}{\partial \vartheta} \Big|_{\vartheta=0} = \infty, \quad (15)$$

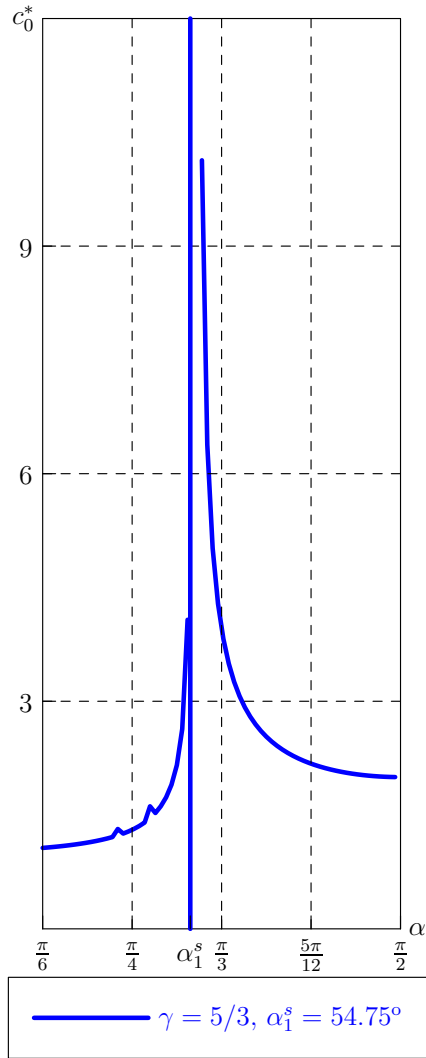
то есть наступает градиентная катастрофа.

---

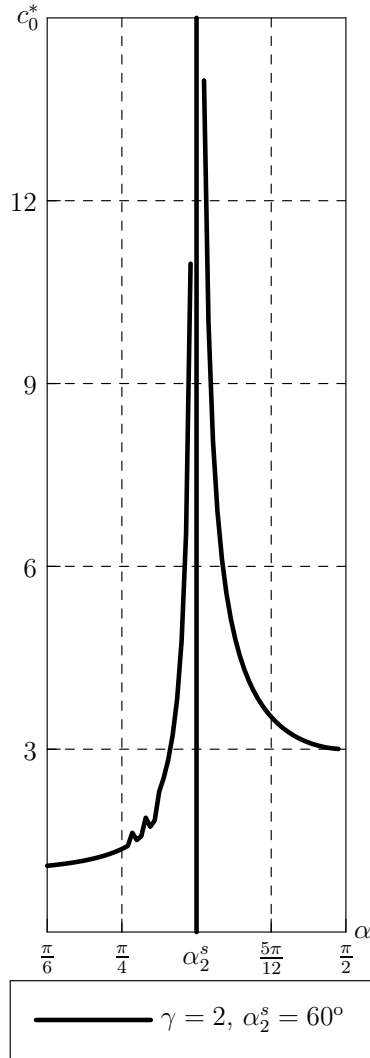
<sup>6</sup>Для случая водорода  $M(\xi)$  равно:

$$M(\xi) = -3c_0^3 + 1,125c_0^3 \operatorname{tg}^2 \alpha + \frac{3c_0^3}{2 \operatorname{tg}^2 \alpha} + 4,25 - \frac{1}{8} c_0^2 (\operatorname{tg}^2 \alpha - 2) - \frac{0,5}{2 + c_0^2 (\operatorname{tg}^2 \alpha - 2)} - \\ - \frac{17\sqrt{2}}{16} c_0^3 (\operatorname{tg}^2 \alpha - 2)^{3/2} \left( \operatorname{arctg} \frac{c_0}{\sqrt{2/(\operatorname{tg}^2 \alpha - 2)}} - \operatorname{arctg} \sqrt{\frac{1}{2} (\operatorname{tg}^2 \alpha - 2)} \right), \quad \operatorname{tg}^2 \alpha > \beta,$$

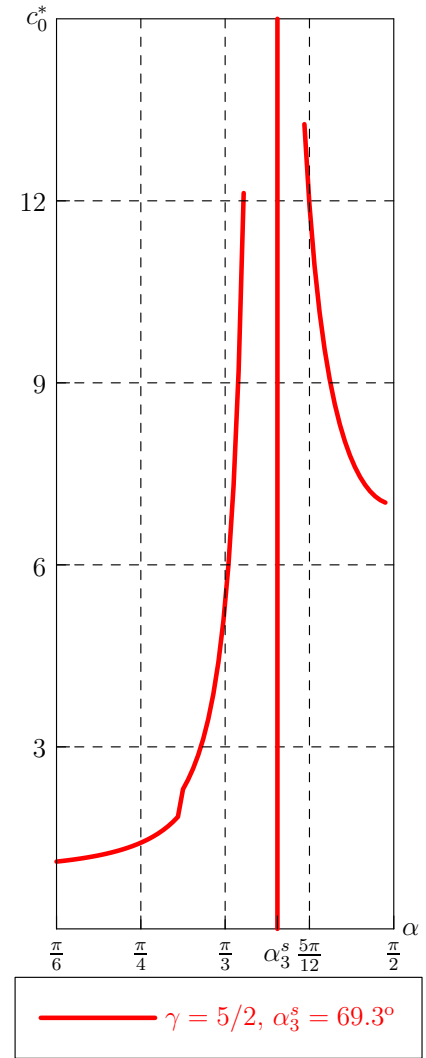
$$M(\xi) = c_0^3 \left( \frac{8}{3} - \operatorname{tg}^2 \alpha + \frac{3}{2 \operatorname{tg}^2 \alpha} \right) - \frac{2}{3} - \frac{1}{2(2 - c_0^2(2 - \operatorname{tg}^2 \alpha))} + 2(2 - c_0^2(2 - \operatorname{tg}^2 \alpha)) + \\ + \frac{17}{6} c_0^3 \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{1}{c_0^3} - 1 \right) + \frac{3}{2} \left( \frac{2 - \operatorname{tg}^2 \alpha}{2} \right) \left( \frac{1}{c_0} - 1 \right) - \frac{3}{4} \left( \frac{2 - \operatorname{tg}^2 \alpha}{2} \right)^{3/2} \ln \frac{(c_0 + \sqrt{2/(2 - \operatorname{tg}^2 \alpha)}) (1 - \sqrt{2/(2 - \operatorname{tg}^2 \alpha)})}{(c_0 - \sqrt{2/(2 - \operatorname{tg}^2 \alpha)}) (1 + \sqrt{2/(2 - \operatorname{tg}^2 \alpha)})} \right], \quad \operatorname{tg}^2 \alpha < \beta. \quad 9$$



(a)



(б)



(в)

Рисунок 5 – Значение  $c_0^*$  в зависимости от значений  $\gamma$  и  $\alpha$

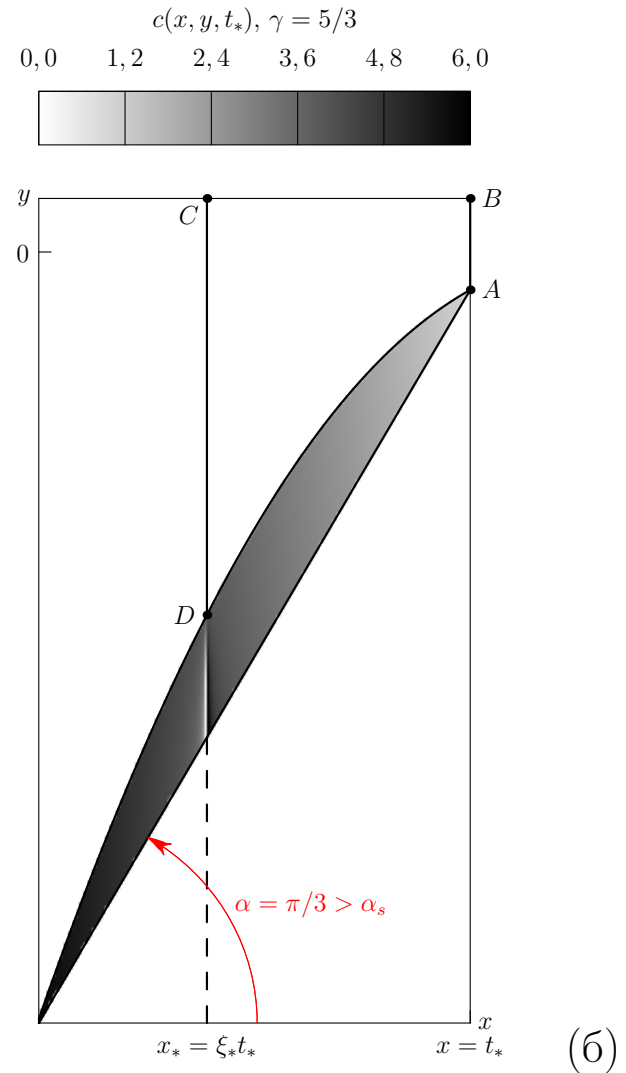
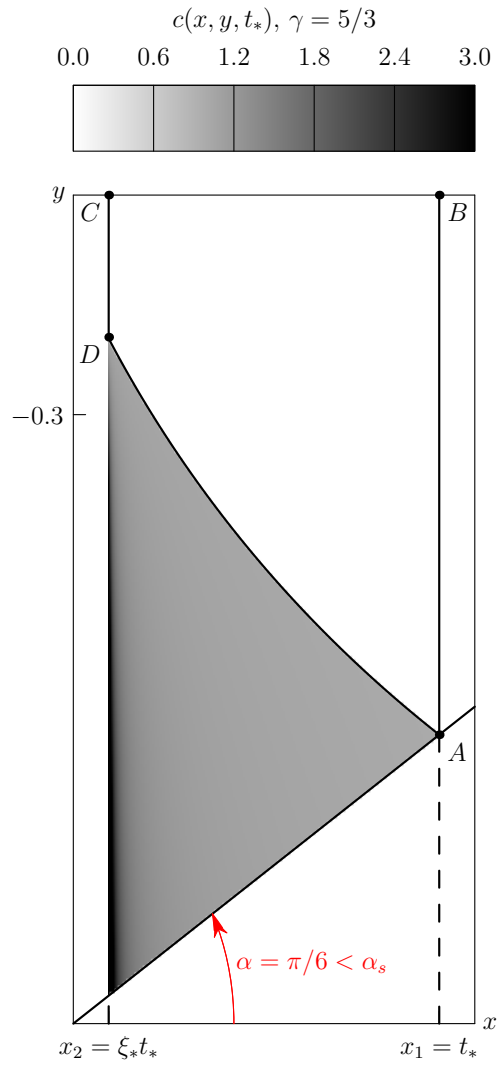


Рисунок 6 – Поверхность функции  $c(x, y, t_*)$  в области ДВ в квазисогласованном приближении при  $\gamma = 5/3$  и  $\alpha = \pi/6 < \alpha_s$  (а),  $\alpha = \pi/3 > \alpha_s$  (б)

## ВЫВОДЫ

- Рассмотрены свойства течения разрежения и сжатия в области двойной волны, описываемые квазисогласованным приближением решения исходной начально-краевой задачи о разлете газа в вакуум на косой стенке.
- В случае описания разлета газа в вакуум на косой стенке определена конфигурация течения двойной волны и построены поверхности функций  $c(\xi, \eta)$ ,  $u(\xi, \eta)$ ,  $v(\xi, \eta)$  в зависимости от значений  $\alpha$ ,  $\gamma$ .
- При интерпретации решения на сжатие показано, что решение  $c_1(\xi)$  содержит особенность, что приводит в течении газа к градиентной катастрофе. В газодинамическом смысле это означает, что при безударном сжатии замкнутого объема в течении до момента коллапса ( $t_* = 0$ ) возникает сильный разрыв (ступенька), что приводит к изменению структуры течения и образованию ударной волны.
- Увеличение количества граней мишени (правильный  $n$ -угольник в поперечном сечении) приводит к уменьшению значения угла  $\alpha$ , и течение БСС раньше переходит в УВ. Таким образом, когда поверхность мишени стремится к цилиндру (сфере), режим течения сжатия не зависит от внешнего воздействия и всегда представляет собой сходящуюся УВ.

СПАСИБО ЗА ВНИМАНИЕ!