

- Подъем магмы в каналах и дайках. Течение Пуазейля. Сила сопротивления канала вулкана.
- Моделирование течения многофазных сред. Гипотеза взаимопроникающих континуумов.
- Система уравнений, описывающая многофазное, многоскоростное течение.
- Модели взаимодействия между фазами, обтекание пузырька и твердой частицы.
- Фильтрация газа. Закон Дарси. Дегазация магм

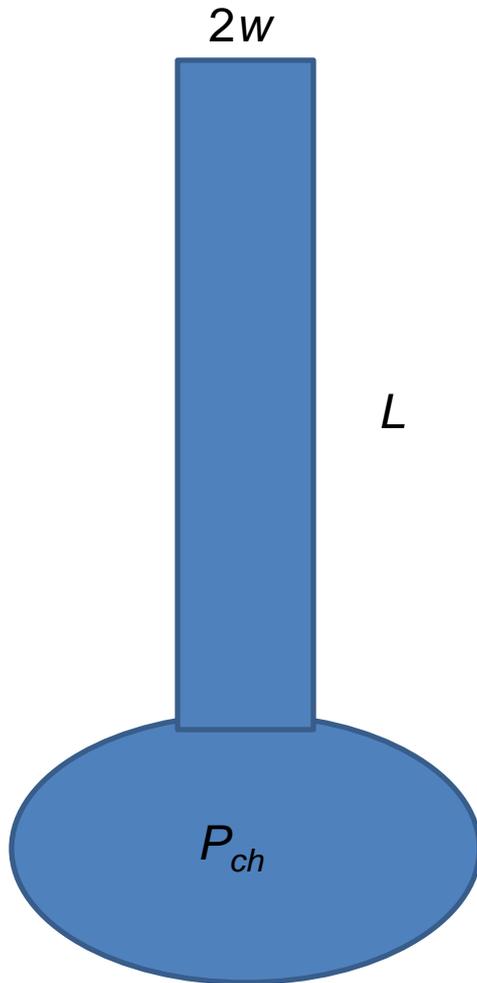
МЕЛЬНИК ОЛЕГ ЭДУАРДОВИЧ

ТЕЛ 939-5476, EMAIL: MELNIK@IMES.MSU.RU

**УРАВНЕНИЯ НАВЬЕ-СТОКСА
МОЖНО РЕШИТЬ!**

ИНОГДА

Наша 1-я модель вулканического извержения.



- Чтобы понять опасен ли вулкан надо посчитать возможный расход магмы!
- Пусть в очаге скопилась магма с давлением P_{ch}
- Канал вулкана – щель ширины $2w$ и длины L .
- Вязкость магмы постоянна.
- Плотность магмы тоже постоянна

У нас есть уравнения!

Уравнения Навье-Стокса ($r = \text{const}$, $m \neq \text{const}$)

x-component :

$$r \frac{\partial V_x}{\partial t} + V_x \frac{\partial V_x}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_x}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_x}{\partial z} \ddot{\circ} = - \frac{\partial p}{\partial x} + m \frac{\partial^2 V_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V_x}{\partial z^2} \ddot{\circ} + r g_x$$

y-component :

$$r \frac{\partial V_y}{\partial t} + V_x \frac{\partial V_y}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_y}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_y}{\partial z} \ddot{\circ} = - \frac{\partial p}{\partial y} + m \frac{\partial^2 V_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_y}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V_y}{\partial z^2} \ddot{\circ} + r g_y$$

z-component :

$$r \frac{\partial V_z}{\partial t} + V_x \frac{\partial V_z}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_z}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_z}{\partial z} \ddot{\circ} = - \frac{\partial p}{\partial z} + m \frac{\partial^2 V_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_z}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V_z}{\partial z^2} \ddot{\circ} + r g_z$$

**Закон сохранения
массы:**

$$\frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_y}{\partial y} + \frac{\partial V_z}{\partial z} = 0$$

Течение несжимаемой магмы в плоской дайке

Течение стационарно (не зависит от времени)

Жидкость несжимаемая

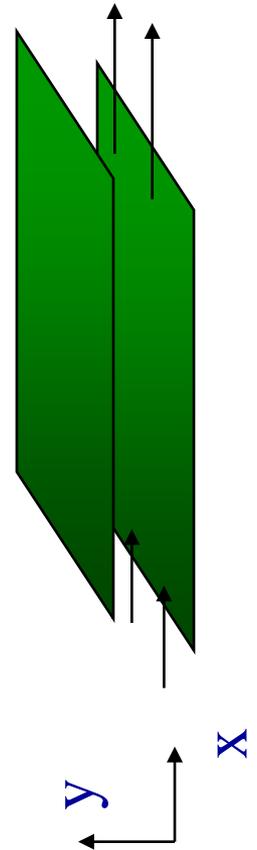
$$V_y = V_z = 0$$

Сила тяжести отсутствует

(ее можно учесть, если вместо

давления ввести $p^* = p - \rho g x$)

$$\frac{\partial p}{\partial z} = 0$$



Из закона сохранения массы

$$\frac{\rho(V_x)}{\rho x} + \frac{\rho(V_y)}{\rho y} + \frac{\rho(V_z)}{\rho z} = 0$$

$$\frac{\rho}{\rho x} V_x(x, y) = 0 \quad \text{и} \quad V_x = V_x(y)$$

Уравнения импульсов

x-component :

~~$$r \frac{\partial V_x}{\partial t} + V_x \frac{\partial V_x}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_x}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_x}{\partial z} \ddot{\varnothing} = - \frac{\partial p}{\partial x} + m \frac{\partial^2 V_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V_x}{\partial z^2} \ddot{\varnothing} + r g_x$$~~

y-component :

~~$$r \frac{\partial V_y}{\partial t} + V_x \frac{\partial V_y}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_y}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_y}{\partial z} \ddot{\varnothing} = - \frac{\partial p}{\partial y} + m \frac{\partial^2 V_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_y}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V_y}{\partial z^2} \ddot{\varnothing} + r g_y$$~~

z-component :

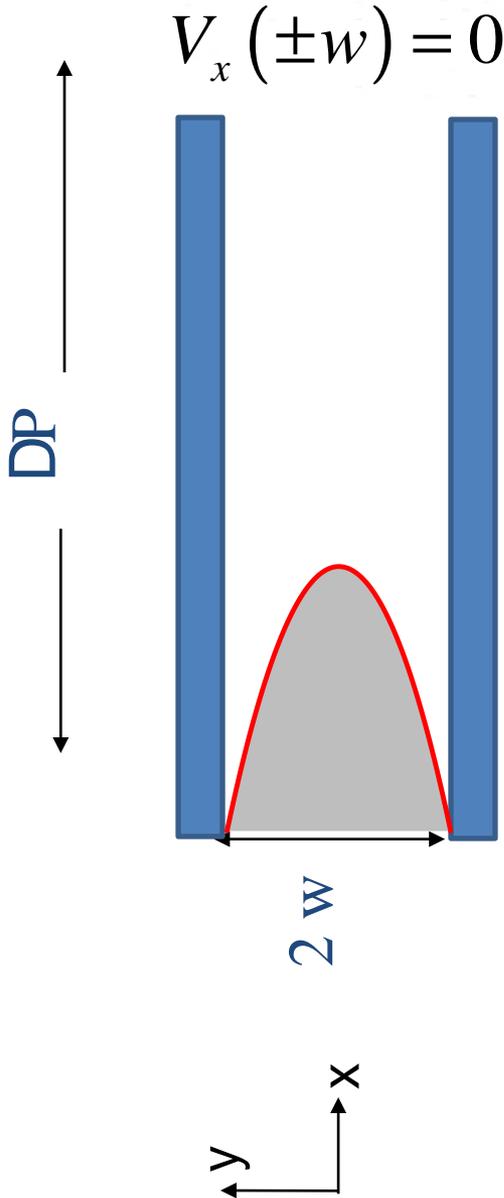
~~$$r \frac{\partial V_z}{\partial t} + V_x \frac{\partial V_z}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_z}{\partial y} + V_z \frac{\partial V_z}{\partial z} \ddot{\varnothing} = - \frac{\partial p}{\partial z} + m \frac{\partial^2 V_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_z}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V_z}{\partial z^2} \ddot{\varnothing} + r g_z$$~~

$$\frac{\partial p}{\partial y} = \frac{\partial p}{\partial z} = 0 \Rightarrow p = p(x)$$

Профиль скорости



Jean-Louis Marie Poiseuille (1799-1869)



$$\frac{DP}{L} = \frac{d}{dx} p = m \frac{d^2 V_x}{dy^2} = const$$

β

$$V = a + by + cy^2$$

С учетом граничных условий

$$V_x = V_{\max} \left[1 - \frac{y^2}{w^2} \right]$$

Связь расхода и скорости

$$Q = \int_{-w}^w V(y) dy = V_{\max} \int_{-w}^w \left(1 - \frac{y^2}{w^2}\right) dy =$$

$$= V_{\max} \left[y \Big|_{-w}^w - \frac{V_{\max}}{3w^2} y^3 \Big|_{-w}^w \right] = V_{\max} \left[2w - \frac{2w^3}{3w^2} \right] = V_{\max} \frac{4}{3} w$$

Введем среднюю скорость: $V_{av} = V = \frac{Q}{2w}$

Тогда: $V_{av} = \frac{Q}{2w} = V_{\max} \frac{4}{3 \cdot 2w} w = \frac{2}{3} V_{\max}$

Связь средней скорости с перепадом давления

$$\frac{DP}{L} = m \frac{d^2 V_x}{dy^2} = \frac{2}{3} m V_{av} \frac{1}{y^2} \frac{d^2 V_x}{dy^2} = -\frac{1}{3w^2} m V_{av} = -\frac{1}{6w^3} m Q$$

Отсюда расход:

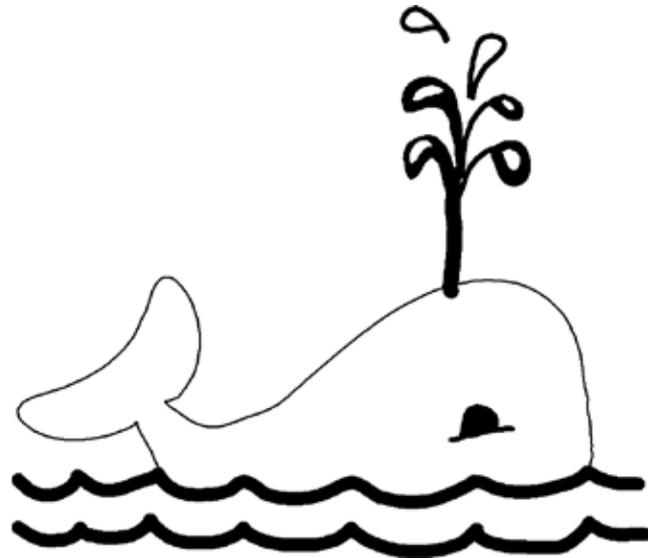
$$Q = -\frac{6w^3 DP}{mL}$$

Пример

- Цилиндрический канал $D = 50 \text{ m}$, $L = 5000$,
 $\Delta P = 10 \text{ MPa}$, $\eta = 10^5 \text{ Pa s}$, $Q = ?$

$$Q = V_{av} \frac{\rho D^2}{4} = \frac{\rho D^4}{128 \eta L} \Delta P = 3066 \text{ m}^3/\text{s}$$

= 76,65 китов/сек
При плотности
магмы 2500 кг/м^3
и весе кита 100 T



Сила и коэффициент сопротивления канала

- Перепишем уравнение в гидравлическом приближении

$$\frac{dp}{dx} = -r g - \frac{32mV_{av}}{D^2} = -r g - \frac{rV_{av}^2}{2D}$$

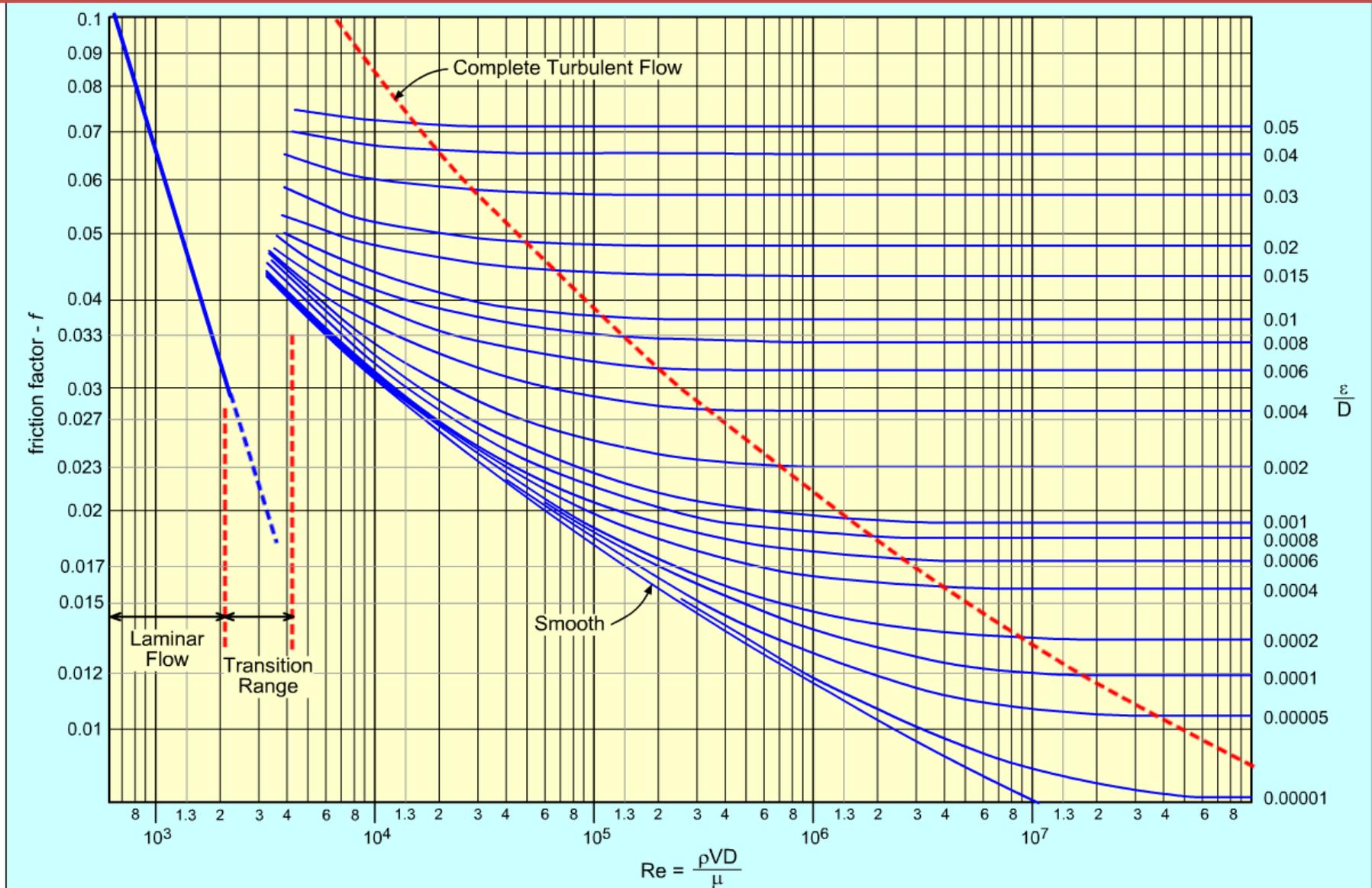
$$Re = \frac{rV_{av}D}{m}; \quad / = \frac{64}{Re}$$

Для турбулентного режима:

$$\frac{1}{\sqrt{\lambda}} = -2 \lg \left[\frac{2.51}{Re \times \sqrt{\lambda}} + \frac{k}{D} \times 0.269 \right]$$



Коэффициент сопротивления



Промежуточные итоги

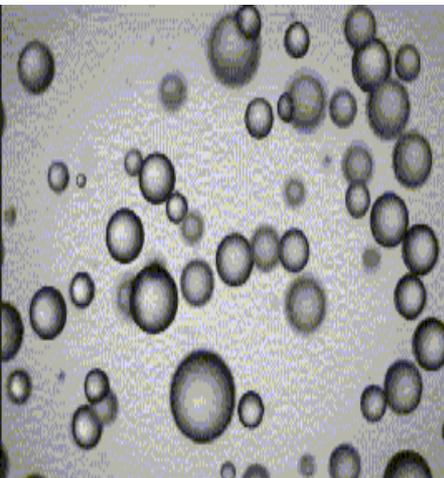
- Для стационарного течения несжимаемой жидкости с постоянной вязкостью в цилиндрической трубе мы можем найти расход зная перепад давления на концах
- В магме к сожалению все сложнее...
- Поскольку магма многофазная, сжимаемая среда, ее вязкость сильно переменна, при взрывном извержении только часть канала занята вязкой жидкостью, а часть – газозвесью.

МОДЕЛИРОВАНИЕ ТЕЧЕНИЯ МНОГОФАЗНЫХ СРЕД.

- Гипотеза взаимопроникающих континуумов.
- Модели взаимодействия между фазами
- Обтекание пузырька и твердой частицы.

Описание дисперсных систем

пузырьки

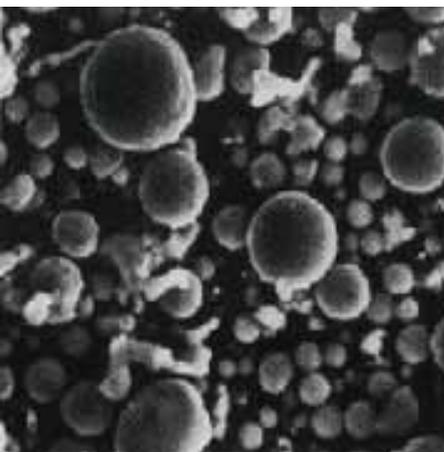


Параметры многофазных сред

размазанная плотность = $\frac{\text{mass of component}}{\text{volume of mixture}} = \frac{m_i}{W_{mixture}} = r_i$

плотность чистой фазы = $\frac{\text{mass of component}}{\text{volume of component}} = \frac{m_i}{W_i} = r_i^0$

частицы



объемная доля = $\frac{\text{volume of component}}{\text{volume of mixture}} = \frac{W_i}{W_{mixture}} = a_i$

массовая доля = $\frac{\text{mass of component}}{\text{mass of mixture}} = \frac{m_i}{m_{mixture}} = X_i$

$$W_{mixture} = \sum W_i; m_{mixture} = \sum m_i$$

Параметры смеси

$$\text{скорость компоненты} = \frac{\dot{a} m_{ij} V_{ij}}{m_i} = V_i$$

$$\text{массовая скорость смеси} = \frac{\dot{a} r_i V_i}{r_{mixture}}$$

$$r_{mixture} = \dot{a} r_i$$

Уравнения неразрывности

→ Поток массы

Уравнения импульса

→ Силовое взаимодействие

Структура уравнений для двухфазной смеси (1D)

$$\frac{\rho_g^0 a}{\rho} + \frac{\rho_g^0 a V_g}{\rho x} = J_{lg}; \quad \frac{\rho_l^0 (1-a)}{\rho} + \frac{\rho_l^0 (1-a) V_l}{\rho x} = -J_{lg};$$

$$\rho_g^0 a \frac{1}{\rho} \frac{\partial V_g}{\partial t} + V_g \frac{\rho_g^0}{\rho x} \frac{\partial \ddot{V}_g}{\partial x} = -a \frac{\rho_g^0}{\rho x} p_g - F_{gl} + g_g + \dots$$

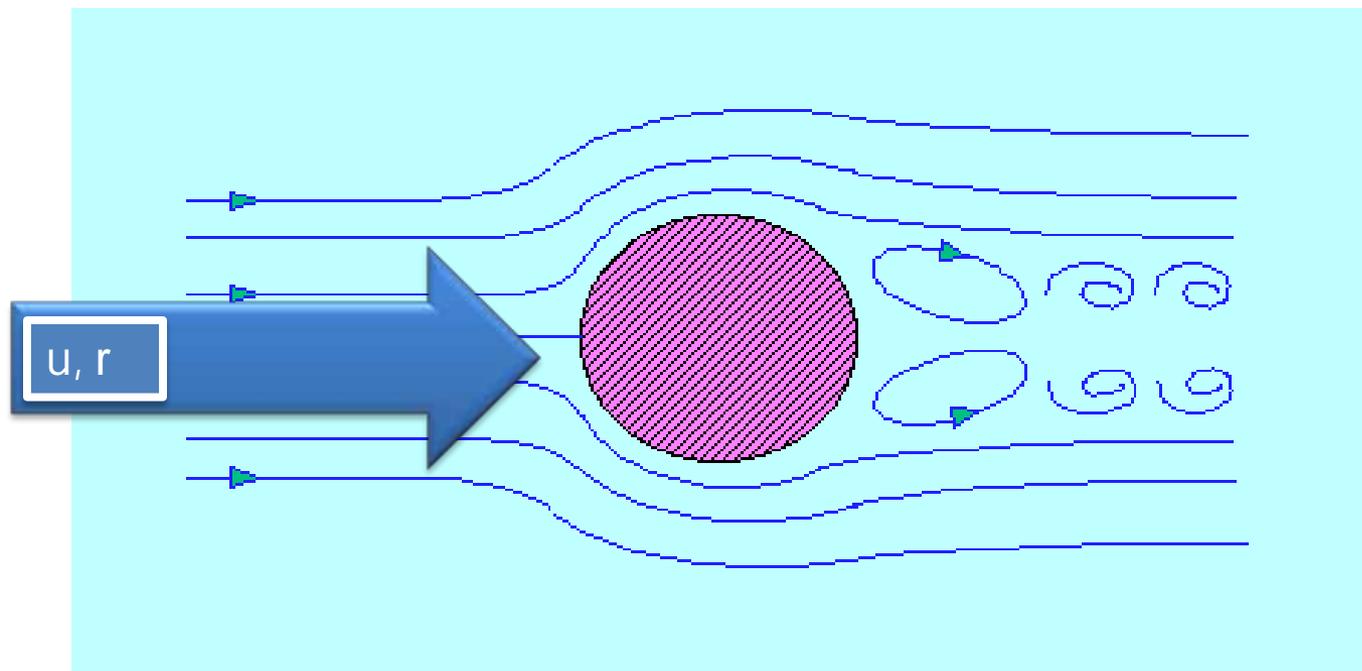
$$\rho_l^0 (1-a) \frac{1}{\rho} \frac{\partial V_l}{\partial t} + V_l \frac{\rho_l^0}{\rho x} \frac{\partial \ddot{V}_l}{\partial x} = -(1-a) \frac{\rho_l^0}{\rho x} p_l + F_{gl} + g_l + \dots$$

$$\rho_l^0 = const; \quad \rho_g^0 = \frac{p_g}{R_g T}$$

За счет разности скоростей фаз происходит обтекание частиц или пузырьков, порождающее силы

СИЛЫ МЕЖФАЗНОГО ВЗАИМОДЕЙСТВИЯ

Обтекание сферической частицы



Сила и коэффициент сопротивления

Полная сила,
действующая на F_d
частицу

$$F_d = C_D A_p \frac{\rho u^2}{2}$$

Коэффициент
сопротивления

$$Re_p = \frac{d_p u \rho}{\mu}$$

Площадь миделева
сечения = $\rho d_p^2/4$

(1) $Re_p < 2$, ламинарное (Закон Стокса)

$$C_D = \frac{24}{Re_p}$$

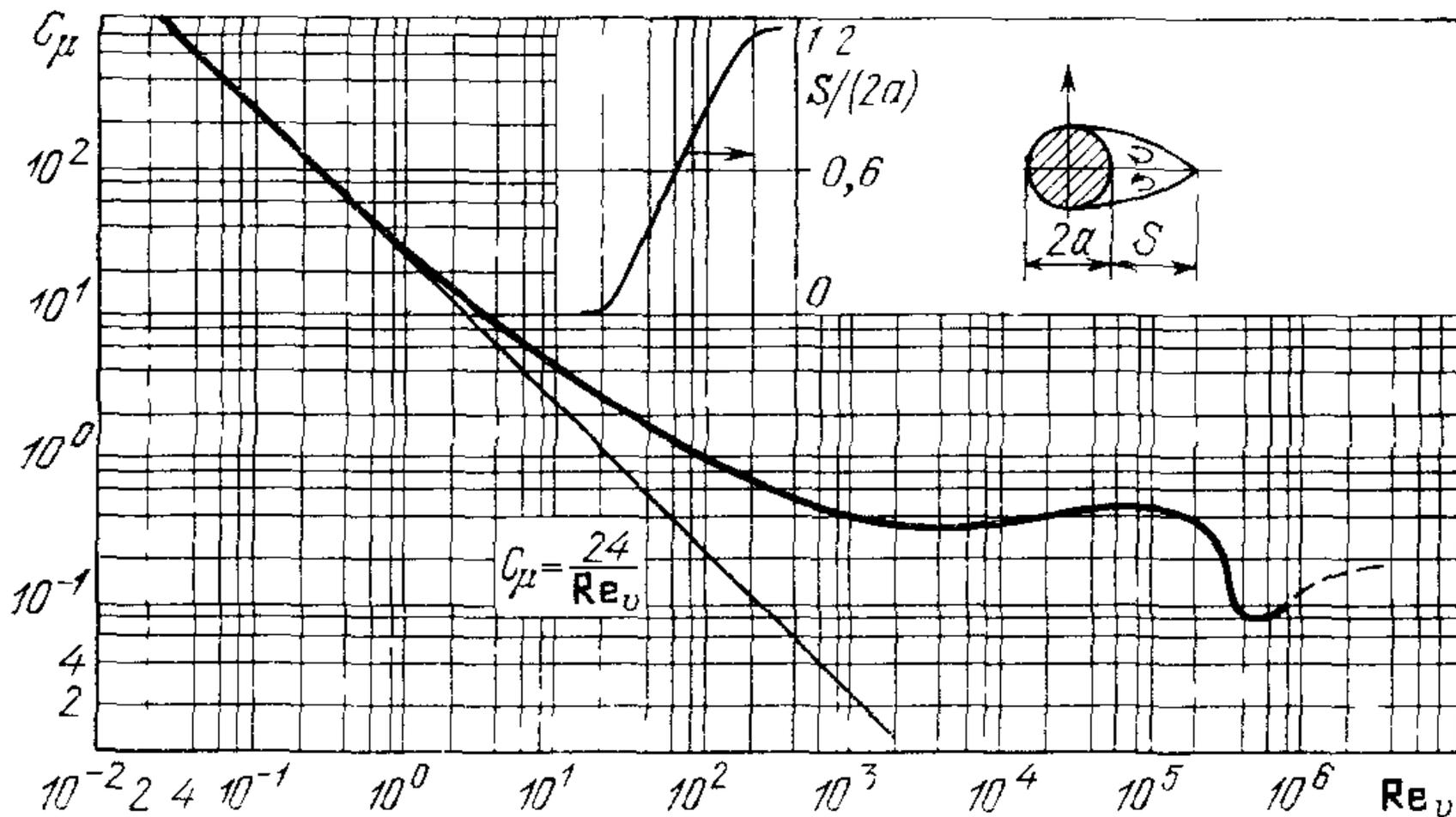
(2) $2 < Re_p < 500$, переходное (Закон Аллена)

$$C_D = \frac{18.5}{Re_p^{0.6}}$$

(3) $500 < Re_p < 2 \times 10^5$, турбулентное (закон Ньютона)

$$C_D \gg 0.44$$

Коэффициент сопротивления в зависимости от Re



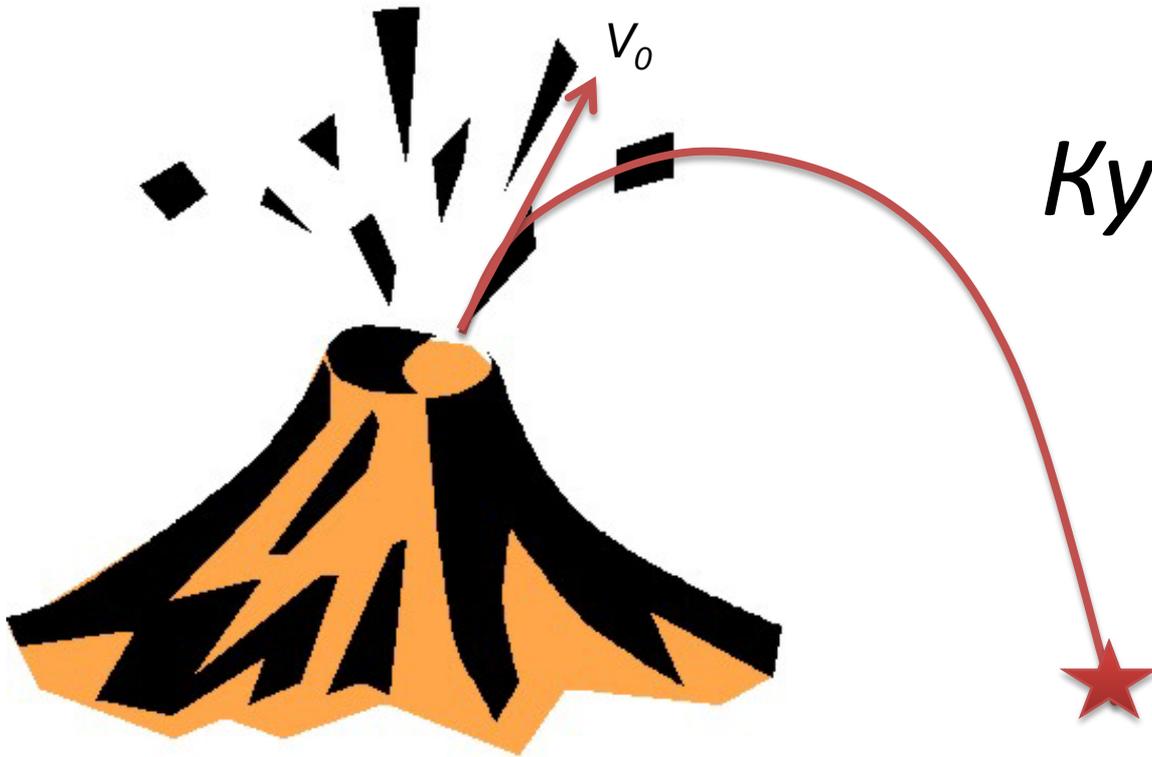
В случае трехмерного поля скоростей газа и движения частицы выражение для силы:

$$F_d = C_D A_p \frac{\rho_g |V_g - V_p| (V_p - V_g)}{2}$$

Полет вулканической бомбы



Итак вулкан изверг бомбу со
скоростью V_0 , под углом α ,
радиуса R



Вопрос!
Куда бежать?

Запишем уравнения движения бомбы.

$$m \frac{d\vec{V}}{dt} = \mathbf{SF} \quad \text{2-й закон Ньютона.}$$

Или в проекции на оси координат

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} = - F_{d,x} = C_D A_p \frac{r_g |\vec{V}|}{2} V_x; \quad C_D \sim 0.5, \quad A_p = \rho D^2$$

$$m \frac{d^2 y}{dt^2} = - mg - F_{d,y} = - mg - C_D A_p \frac{r_g |\vec{V}|}{2} V_y$$

$$V_x = \frac{dx}{dt}; \quad V_y = \frac{dy}{dt}$$

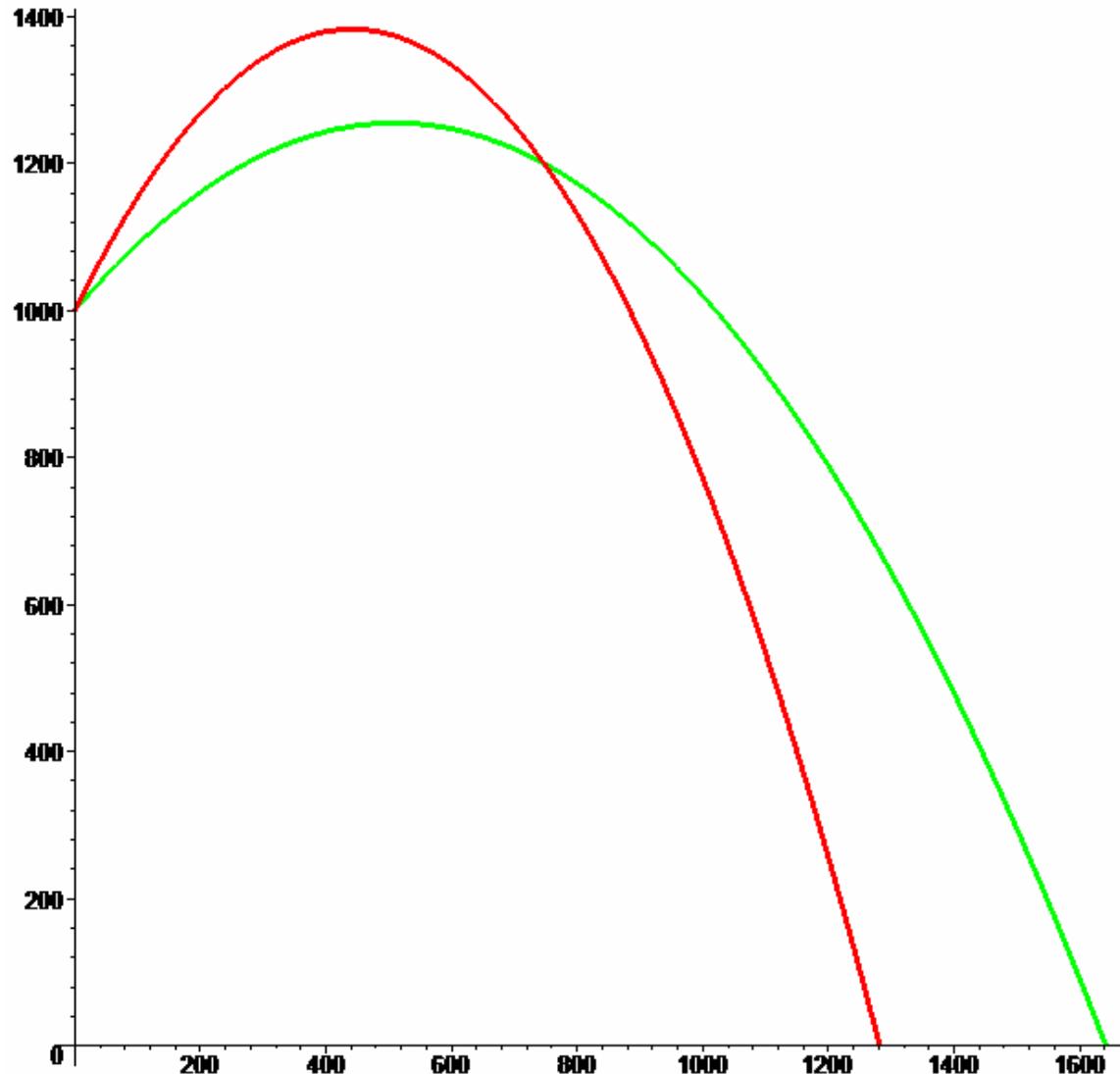
Траектория бомбы

Начальная скорость 100 м/с
Начальный угол 45 и 60°
Коэффициент сопротивления
равен 0

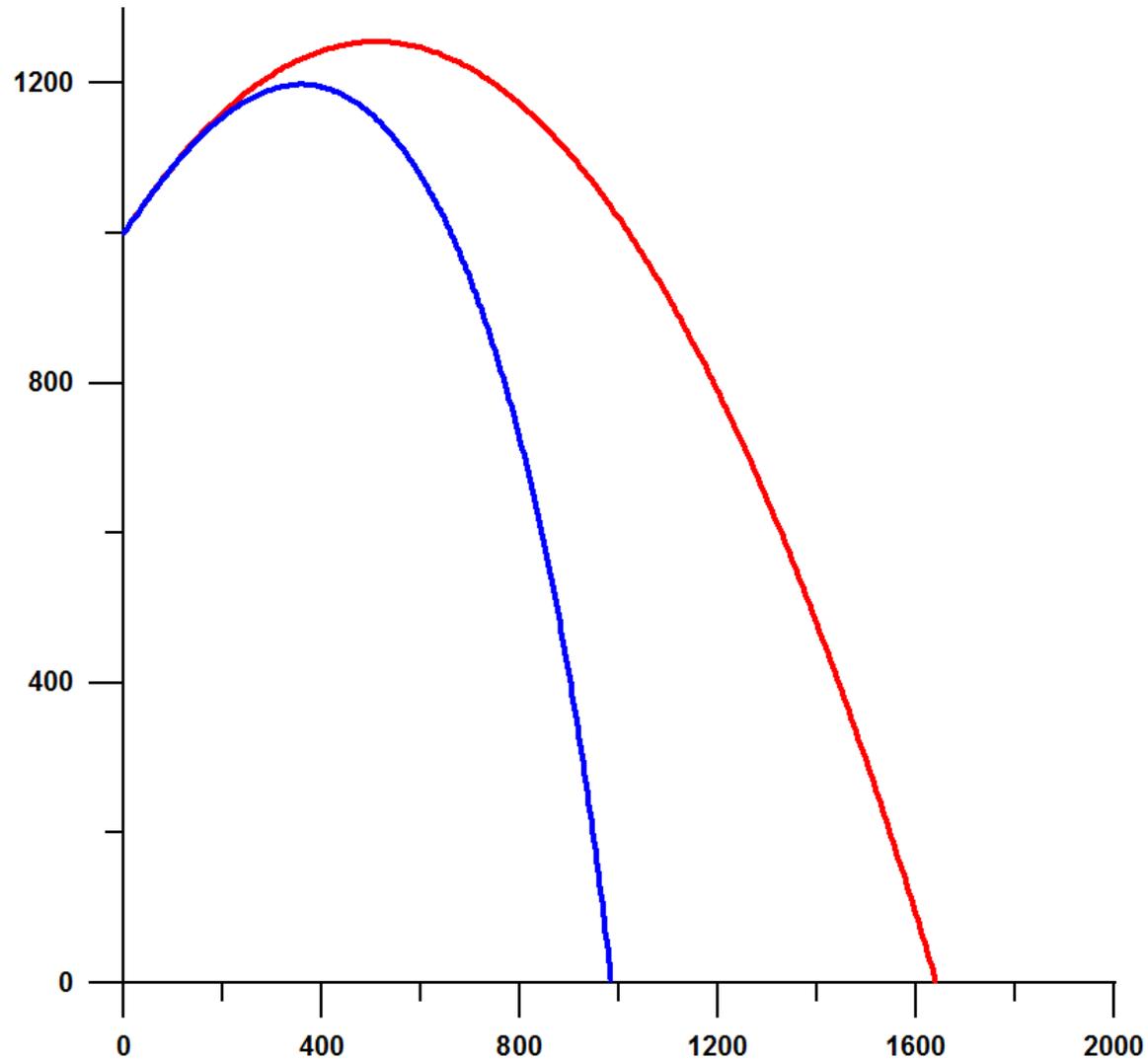
Бомба летит по параболе.

Времена падения 23 и 25 сек

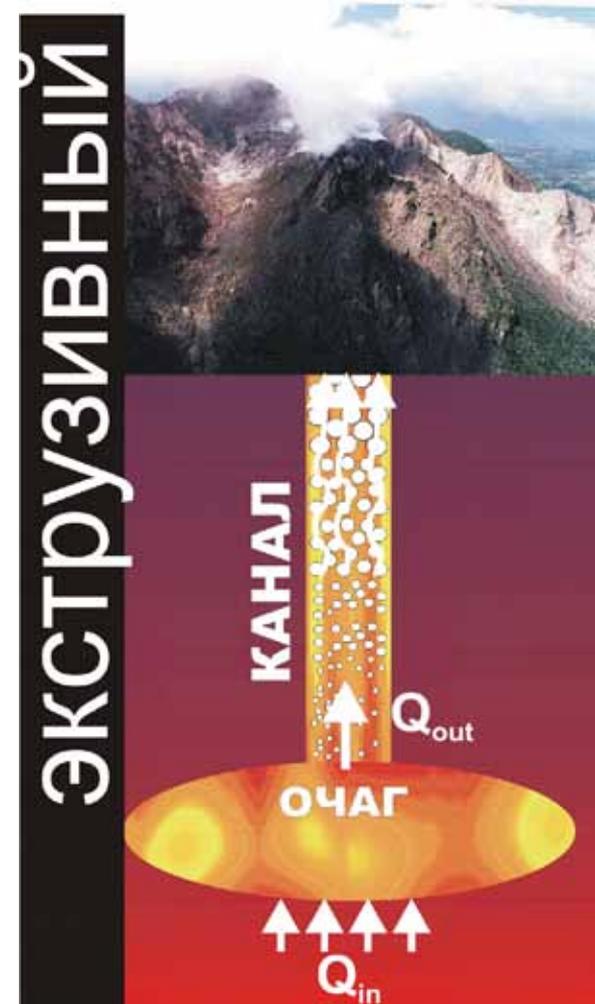
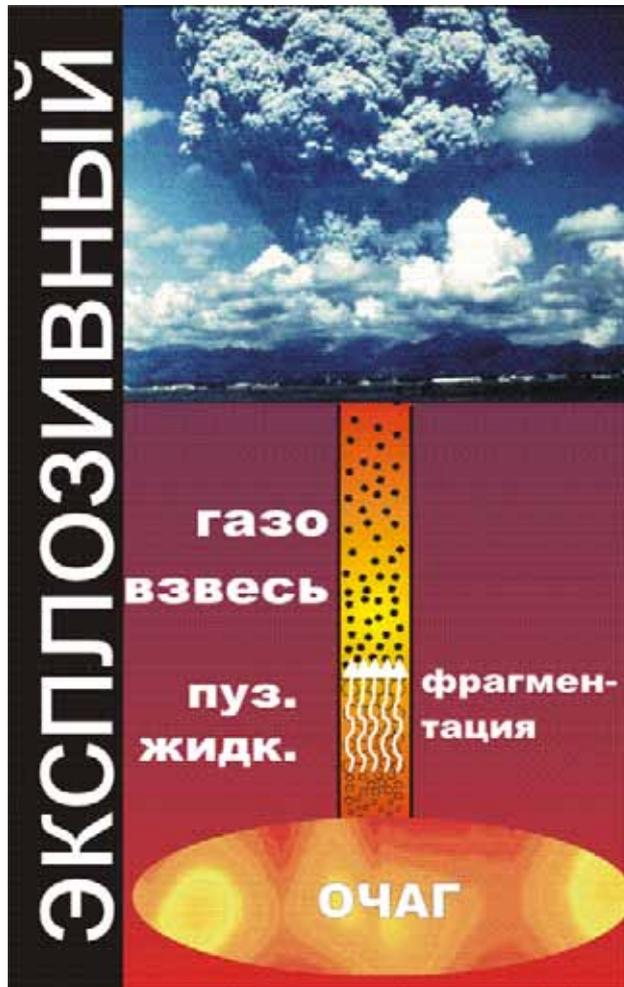
ВЫВОД! Бежать бесполезно



С учетом сопротивления бомба
полетит не так далеко!



Движение газа в магме

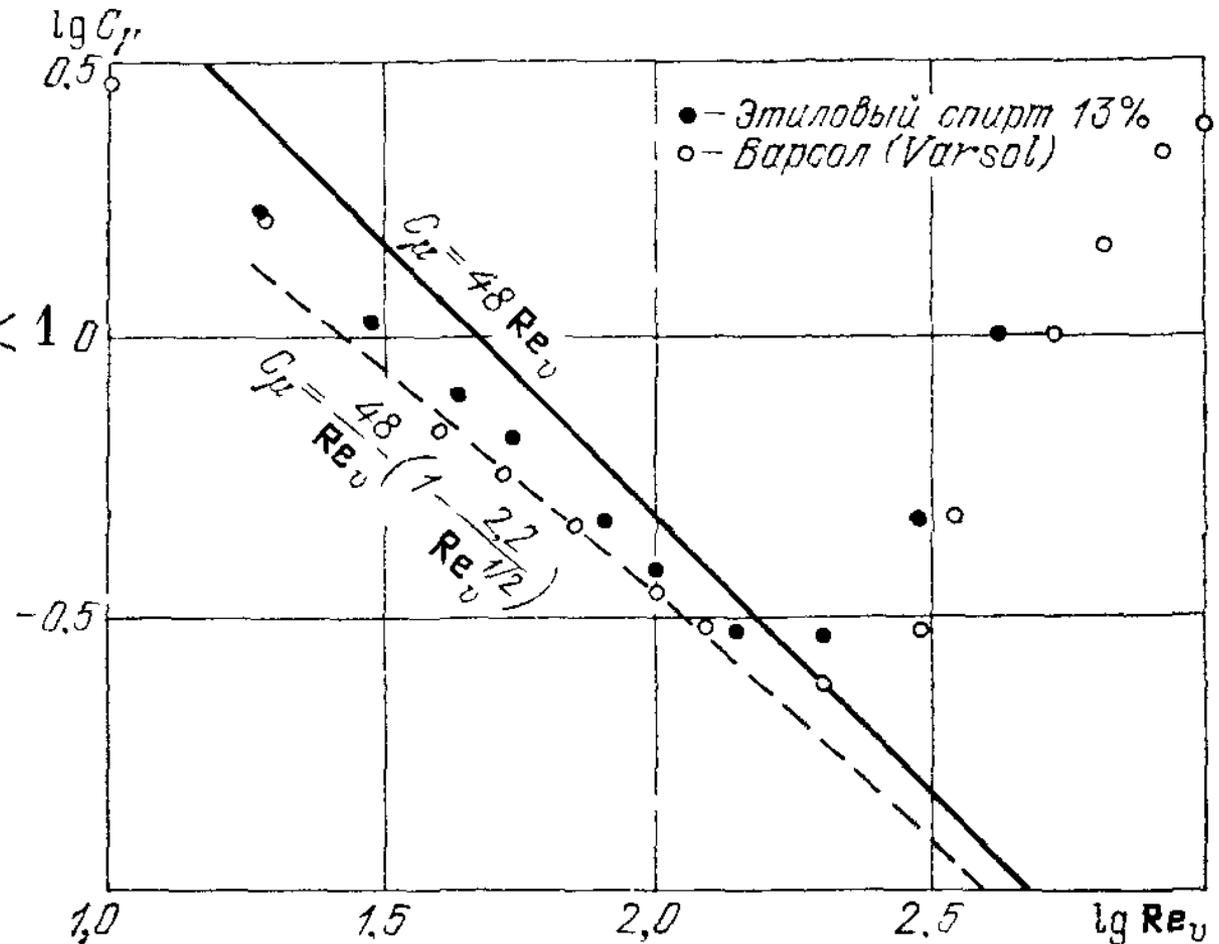


Скорость всплывания одиночного пузырька

При малых числах
Рейнольдса

$$C_{\mu} = 16/Re_v, \quad Re_v \ll 10$$

$$Re_v = \frac{Rr_l V}{m}$$



Скорость всплывания одиночного

пузырька

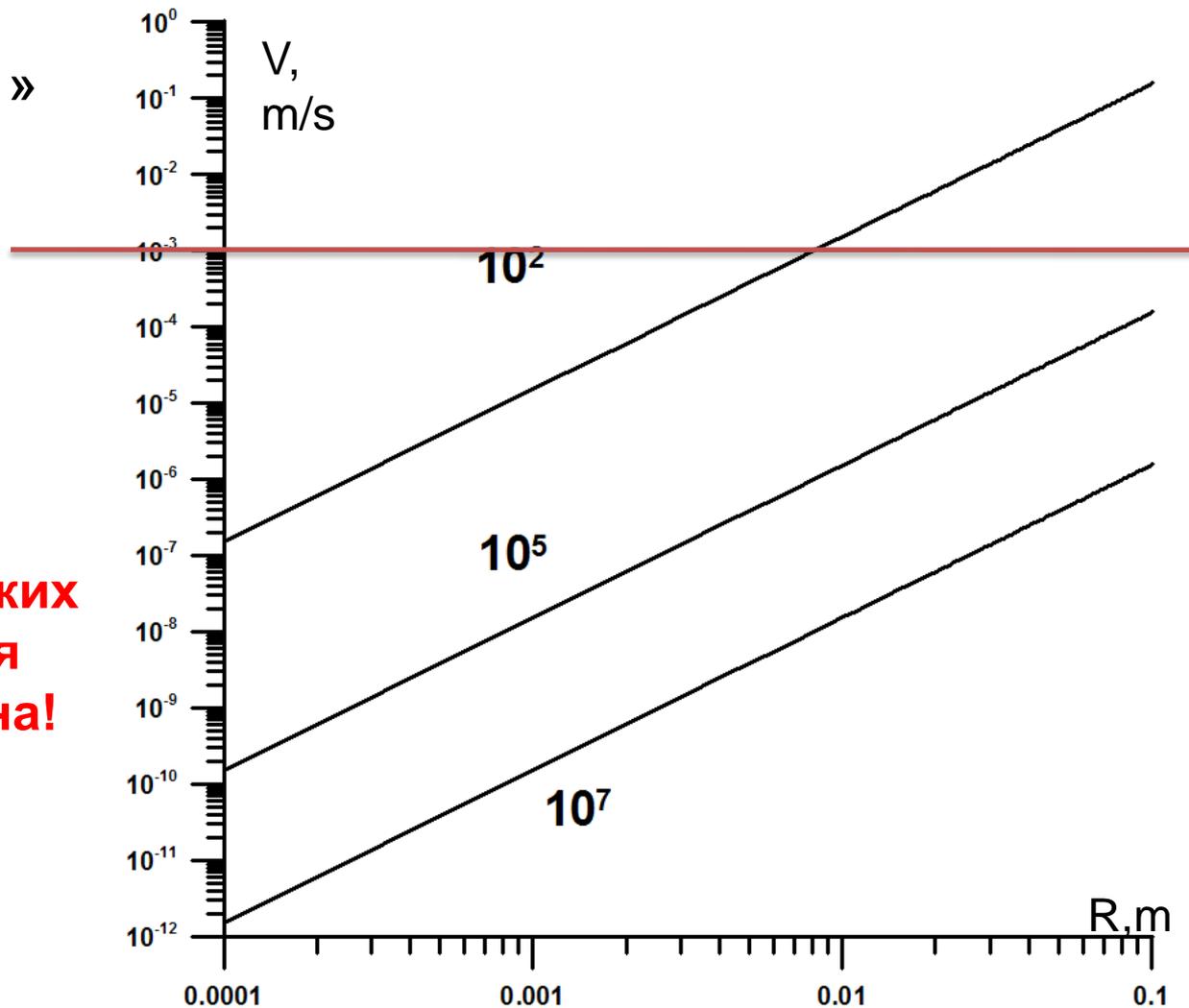
$$F_A = (r_l - r_g)g = \frac{16 r_l V^2}{\text{Re} R} = \frac{16 m_l}{R^2} V = F_m$$

$$r_l ? r_g \text{ (R)} V = \frac{r_l g R^2}{16 m} \gg$$

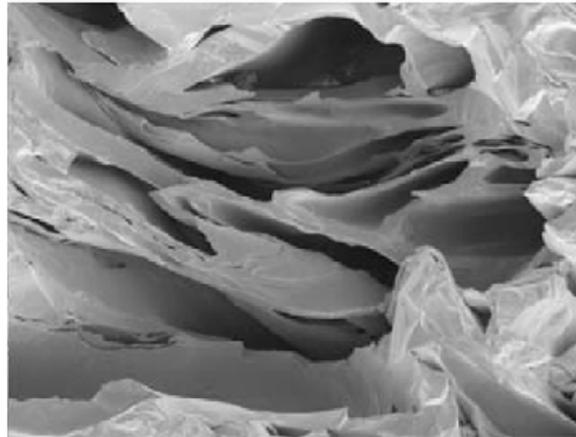
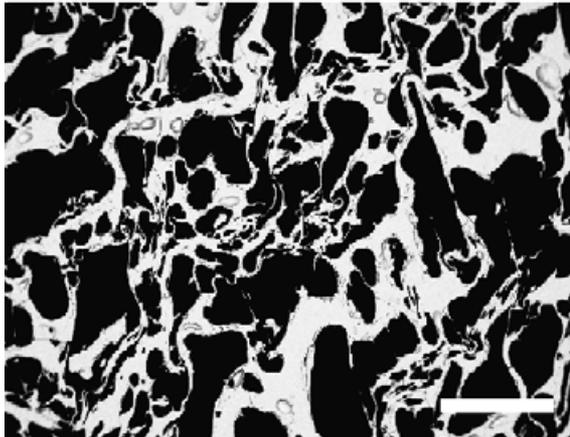
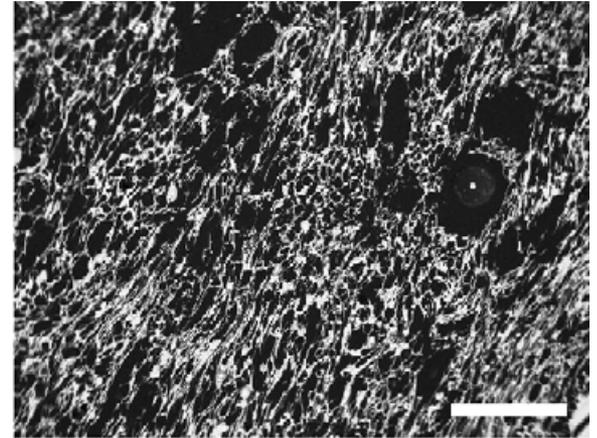
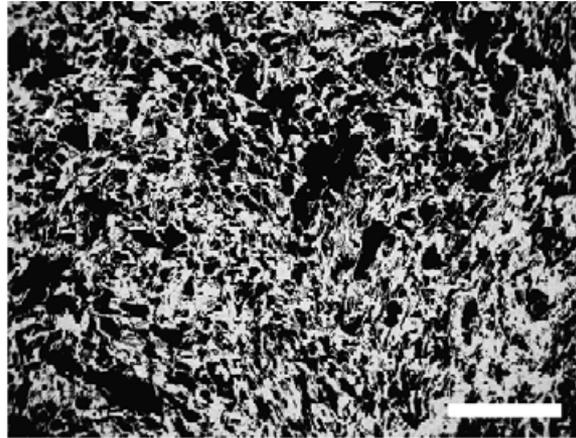
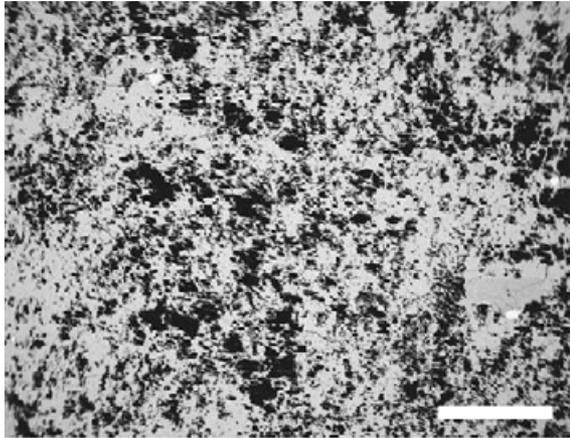
$$1530 \frac{R^2}{m}$$

Дегазация высоковязких магм за счет всплытия пузырьков невозможна!

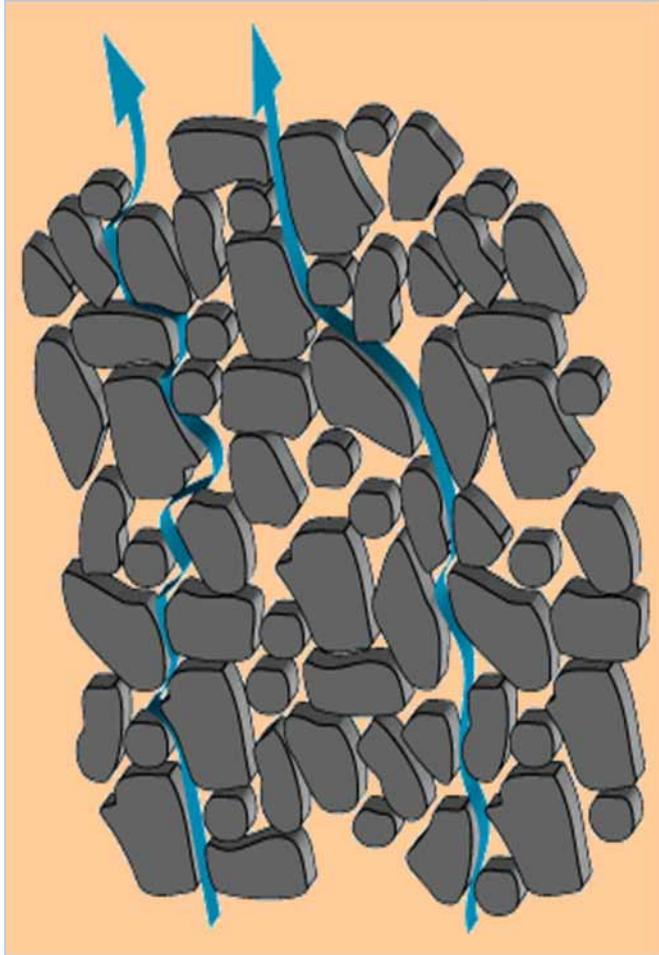
А как же лавовые купола?



Пузырьки в магме не сферические и не изолированные



Фильтрация газа. Закон Дарси



Проницаемая пористая среда, газ занимает объем a

$$\frac{\partial \rho_g}{\partial t} + \frac{\partial \rho_g v_g}{\partial x} = 0; \quad a v_g = U_g$$

~~$$\rho_g a \frac{\partial v_g}{\partial t} + v_g \frac{\partial \rho_g}{\partial x} = -a \frac{\partial p}{\partial x} + F_{gs}$$~~

$$F_{gs} = a \frac{m_g}{k(a)} U_g$$

Закон Дарси

$$U_g = - \frac{k(a)}{m_g} \text{grad}(P);$$

$$\text{grad}(P) = \frac{\partial p}{\partial x} e_x, \frac{\partial p}{\partial y} e_y, \frac{\partial p}{\partial z} e_z$$



Henry Darcy

Аналог между течениями Дарси и Пуазейля



Представим пористую среду как набор параллельных труб, диаметра D . Тогда:

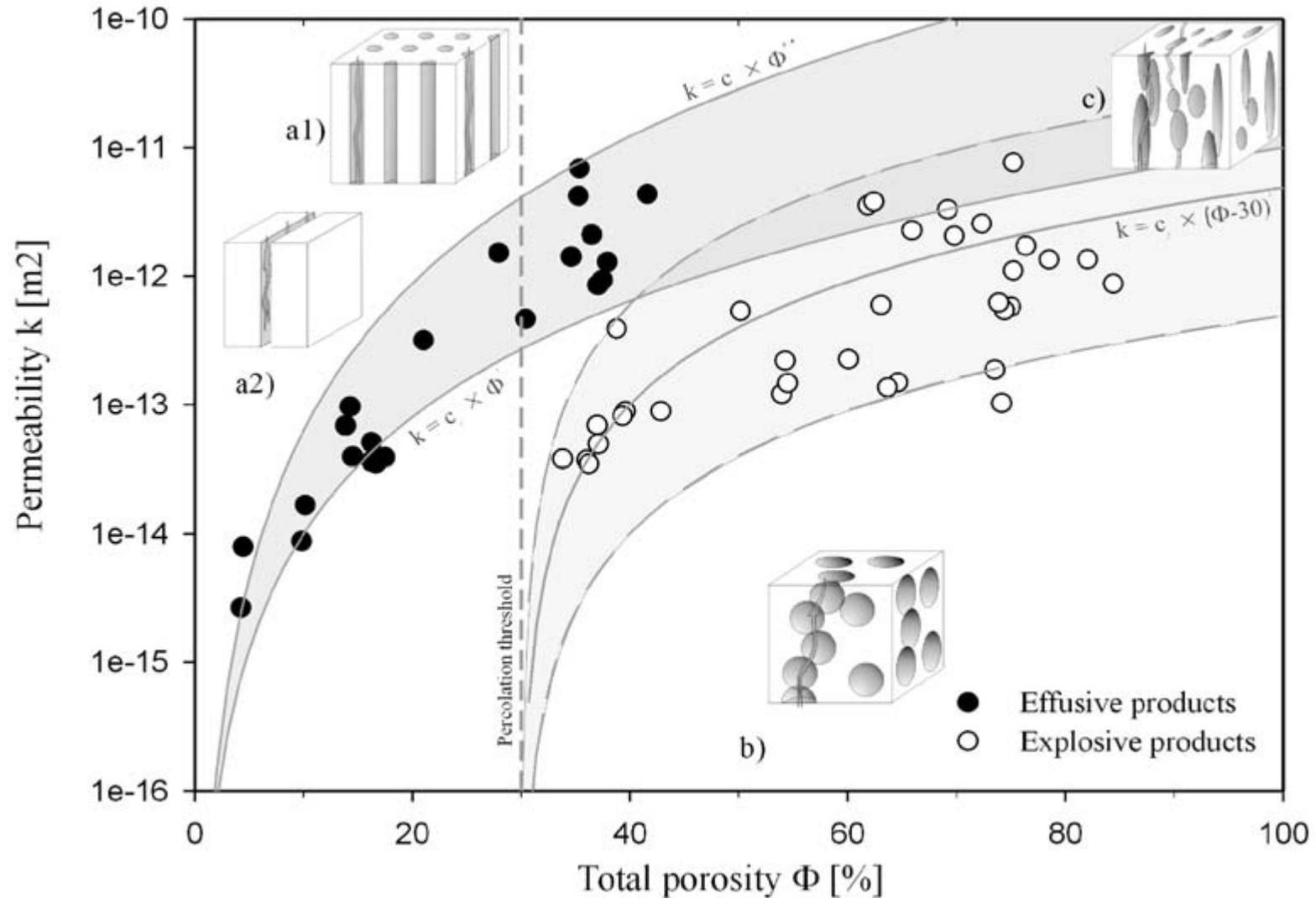
$$Q = nq = -n * \frac{\rho D^4}{128m} \frac{dp}{dx} = -\frac{n\rho D^4}{4} \frac{k}{m} \frac{dp}{dx}$$

Скорость фильтрации.

$$U = \frac{Q}{A} = -\frac{n\rho D^2}{4A} \frac{k}{m} \frac{dp}{dx} = -a \frac{k}{m} \frac{dp}{dx}$$

$$k_D = \frac{D^2}{128a}$$

Зависимость проницаемости от пористости



Оценки для скорости фильтрации газа.

$$\begin{aligned}\frac{dp}{dx} &= - r (1 - a) g - 32 \frac{\eta V}{D^2} = \\ &= - 2500 * 0.5 * 9.8 - 32 \frac{10^7 10^{-3}}{30^2} = - 12605 \frac{\text{Pa}}{\text{m}}\end{aligned}$$

Оценим скорость движения газа сквозь магму

$$\frac{V_g - V}{V} = - \frac{k(a) dp}{a \eta_g V dx} = \frac{12605 * 10^{-12}}{0.5 * 10^{-5} 10^{-3}} \gg 2.5$$

Газ движется в 2.5 раза быстрее магмы! Дегазация возможна

Итак:

- Мы нашли простое решение уравнений Навье-Стокса
- Научились оценивать расход магмы
- Выяснили куда летят вулканические бомбы
- Определили возможный механизм дегазации магмы при подъеме.