

МОСКОВСКИЙ ФИЗИКО-ТЕХНИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ

ВЫСШАЯ ШКОЛА ПРОГРАММНОЙ ИНЖЕНЕРИИ

## М1. Полёт камня

*Численное моделирование движения тела,  
брошенного под углом к горизонту*

Выполнили студенты Б13-402:

Жердев Егор

Савельев Данил

Долгопрудный

19 сентября 2025 г.

## Содержание

Введение	2
Физическая постановка задачи	2
Физические модели	3
Идеальный случай (без сопротивления воздуха) . . . . .	3
Модель с вязким трением ( $F \sim v$ ) . . . . .	5
Модель с лобовым сопротивлением ( $F \sim v^2$ ) . . . . .	8
Численные методы решения	10
Результаты и анализ	11
Сравнение с теоретическими результатами . . . . .	11
Влияние параметров на траекторию . . . . .	11
Заключение	12

## Введение

**Задача.** Исследование движения камня, брошенного под углом  $\alpha$  к горизонту в земном поле тяжести с начальной скоростью  $\vec{v}_0$ , с учётом различных моделей сопротивления воздуха.

**Цель работы:** составить программу для численного решения дифференциального уравнения движения камня, рассчитать его траекторию, определить точку падения и исследовать влияние начальных параметров броска и коэффициентов сопротивления на характер траектории.

### Физическая постановка задачи

Рассмотрим движение материальной точки массы  $m$  в поле тяжести Земли. На точку действуют:

1. Сила тяжести:  $\vec{F}_g = m\vec{g}$ , где  $\vec{g} = \begin{pmatrix} 0 \\ -g \end{pmatrix}$  и  $g \approx 9.81 \text{ м/с}^2$
2. Сила сопротивления воздуха:  $\vec{F}_{\text{сопр}}$ , зависящая от модели

Начальные условия при  $t = 0$ :

$$\vec{r}(0) = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \vec{v}(0) = \begin{pmatrix} v_0 \cos \alpha \\ v_0 \sin \alpha \end{pmatrix}$$

где  $\alpha$  – угол броска относительно горизонта,  $v_0$  – начальная скорость.

## Физические модели

### Идеальный случай (без сопротивления воздуха)

В отсутствие сопротивления воздуха **второй закон Ньютона** имеет вид:

$$m \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = m \vec{g}$$

или в проекциях на оси:

$$\begin{cases} \frac{d^2 x}{dt^2} = 0 \\ \frac{d^2 y}{dt^2} = -g \end{cases}$$

**Решение:** Интегрируем систему дифференциальных уравнений.

**Горизонтальное движение:**

$$\frac{d^2 x}{dt^2} = 0$$

Интегрируем первый раз от 0 до  $t$ :

$$\int_0^t \frac{d^2 x}{dt^2} dt = \int_0^t 0 dt$$
$$\left. \frac{dx}{dt} \right|_0^t = 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{dx}{dt}(t) - \frac{dx}{dt}(0) = 0$$

Из начального условия  $\frac{dx}{dt}(0) = v_0 \cos \alpha$  находим:

$$\frac{dx}{dt}(t) = v_0 \cos \alpha$$

Интегрируем второй раз от 0 до  $t$ :

$$\int_0^t \frac{dx}{dt} dt = \int_0^t v_0 \cos \alpha dt$$
$$x(t) - x(0) = v_0 \cos \alpha \cdot t$$

Из начального условия  $x(0) = 0$  находим:

$$x(t) = v_0 \cos \alpha \cdot t$$

**Вертикальное движение:**

$$\frac{d^2 y}{dt^2} = -g$$

Интегрируем первый раз от 0 до  $t$ :

$$\int_0^t \frac{d^2 y}{dt^2} dt = \int_0^t -g dt$$

$$\left. \frac{dy}{dt} \right|_0^t = -gt \Rightarrow \frac{dy}{dt}(t) - \frac{dy}{dt}(0) = -gt$$

Из начального условия  $\frac{dy}{dt}(0) = v_0 \sin \alpha$  находим:

$$\frac{dy}{dt}(t) = v_0 \sin \alpha - gt$$

Интегрируем второй раз от 0 до  $t$ :

$$\int_0^t \frac{dy}{dt} dt = \int_0^t (v_0 \sin \alpha - gt) dt$$

$$y(t) - y(0) = v_0 \sin \alpha t - \frac{gt^2}{2}$$

Из начального условия  $y(0) = 0$  находим:

$$y(t) = v_0 \sin \alpha t - \frac{gt^2}{2}$$

**Уравнение траектории  $y(x)$  :** Исключая время из уравнений движения, получаем уравнение траектории. Из  $x(t)$  выражаем время:

$$t = \frac{x}{v_0 \cos \alpha}$$

Подставляем в уравнение для  $y(t)$ :

$$y(x) = v_0 \sin \alpha \cdot \left( \frac{x}{v_0 \cos \alpha} \right) - \frac{g}{2} \left( \frac{x}{v_0 \cos \alpha} \right)^2 = x \operatorname{tg} \alpha - \frac{gx^2}{2v_0^2 \cos^2 \alpha}$$

**Дальность полёта  $L$**  находим из условия  $y(L) = 0$ :

$$L \tan \alpha - \frac{gL^2}{2v_0^2 \cos^2 \alpha} = 0$$

$$L \left( \tan \alpha - \frac{gL}{2v_0^2 \cos^2 \alpha} \right) = 0$$

Отличное от нуля решение:

$$\tan \alpha = \frac{gL}{2v_0^2 \cos^2 \alpha} \Rightarrow L = \frac{2v_0^2 \cos^2 \alpha \tan \alpha}{g} = \frac{2v_0^2 \cos \alpha \sin \alpha}{g} = \frac{v_0^2 \sin 2\alpha}{g}$$

**Максимальную высоту  $H$**  находим из условия  $\frac{dy}{dt}(t_H) = 0$ :

$$v_0 \sin \alpha - gt_H = 0 \Rightarrow t_H = \frac{v_0 \sin \alpha}{g}$$

Подставляем в уравнение для  $y(t)$ :

$$H = v_0 \sin \alpha \cdot \frac{v_0 \sin \alpha}{g} - \frac{g}{2} \left( \frac{v_0 \sin \alpha}{g} \right)^2 = \frac{v_0^2 \sin^2 \alpha}{g} - \frac{v_0^2 \sin^2 \alpha}{2g} = \frac{v_0^2 \sin^2 \alpha}{2g}$$

## Модель с вязким трением ( $F \sim v$ )

Сила сопротивления пропорциональна скорости:

$$\vec{F}_{\text{сопр}} = -k\vec{v}$$

где  $k > 0$  – коэффициент сопротивления.

Второй закон Ньютона:

$$m \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = m\vec{g} - k\vec{v}$$

или в проекциях:

$$\begin{cases} m \frac{d^2 x}{dt^2} = -k \frac{dx}{dt} \\ m \frac{d^2 y}{dt^2} = -mg - k \frac{dy}{dt} \end{cases}$$

Введя обозначения  $\gamma = \frac{k}{m}$  – коэффициент затухания, получаем:

$$\begin{cases} \frac{d^2 x}{dt^2} + \gamma \frac{dx}{dt} = 0 \\ \frac{d^2 y}{dt^2} + \gamma \frac{dy}{dt} = -g \end{cases}$$

**Решение:** Решаем систему дифференциальных уравнений.

**Горизонтальное движение:**

$$\frac{d^2 x}{dt^2} + \gamma \frac{dx}{dt} = 0$$

Введем обозначение для скорости:  $v_x = \frac{dx}{dt}$ . Тогда уравнение принимает вид:

$$\frac{dv_x}{dt} + \gamma v_x = 0$$

Разделяем переменные и интегрируем от 0 до  $t$ :

$$\int_{v_0 \cos \alpha}^{v_x(t)} \frac{dv_x}{v_x} = -\gamma \int_0^t dt$$

$$\ln \left( \frac{v_x}{v_0 \cos \alpha} \right) = -\gamma t$$

$$v_x(t) = v_0 \cos \alpha \cdot e^{-\gamma t}$$

Интегрируем для нахождения координаты  $x$ :

$$\int_0^{x(t)} dx = \int_0^t v_0 \cos \alpha \cdot e^{-\gamma t} dt$$

$$x(t) = v_0 \cos \alpha \left[ -\frac{e^{-\gamma t}}{\gamma} \right]_0^t = \frac{v_0 \cos \alpha}{\gamma} (1 - e^{-\gamma t})$$

**Вертикальное движение:**

$$\frac{d^2y}{dt^2} + \gamma \frac{dy}{dt} = -g$$

Введем обозначение для скорости:  $v_y = \frac{dy}{dt}$ . Тогда уравнение принимает вид:

$$\frac{dv_y}{dt} + \gamma v_y = -g$$

Это линейное неоднородное уравнение первого порядка. Решаем методом вариации постоянной.

Сначала находим общее решение однородного уравнения:

$$\frac{dv_y}{dt} + \gamma v_y = 0$$

Разделяем переменные:

$$\begin{aligned} \int \frac{dv_y}{v_y} &= -\gamma \int dt \\ \ln |v_y| &= -\gamma t + C \\ v_y^{\text{одн}} &= C e^{-\gamma t} \end{aligned}$$

Теперь ищем решение неоднородного уравнения в виде:

$$v_y(t) = C(t) e^{-\gamma t}$$

Подставляем в исходное уравнение:

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} [C(t) e^{-\gamma t}] + \gamma C(t) e^{-\gamma t} &= -g \\ C'(t) e^{-\gamma t} - \gamma C(t) e^{-\gamma t} + \gamma C(t) e^{-\gamma t} &= -g \\ C'(t) e^{-\gamma t} &= -g \\ C'(t) &= -g e^{\gamma t} \end{aligned}$$

Интегрируем:

$$C(t) = -g \int e^{\gamma t} dt = -\frac{g}{\gamma} e^{\gamma t} + A$$

Подставляем обратно:

$$v_y(t) = \left( -\frac{g}{\gamma} e^{\gamma t} + A \right) e^{-\gamma t} = -\frac{g}{\gamma} + A e^{-\gamma t}$$

Из начального условия  $v_y(0) = v_0 \sin \alpha$ :

$$-\frac{g}{\gamma} + A = v_0 \sin \alpha \Rightarrow A = v_0 \sin \alpha + \frac{g}{\gamma}$$

Таким образом:

$$v_y(t) = \left( v_0 \sin \alpha + \frac{g}{\gamma} \right) e^{-\gamma t} - \frac{g}{\gamma}$$

Интегрируем для нахождения координаты  $y$ :

$$\begin{aligned}\int_0^y dy &= \int_0^t \left[ \left( v_0 \sin \alpha + \frac{g}{\gamma} \right) e^{-\gamma t} - \frac{g}{\gamma} \right] dt \\ y(t) &= \left( v_0 \sin \alpha + \frac{g}{\gamma} \right) \left[ -\frac{1}{\gamma} e^{-\gamma t} \right]_0^t - \frac{g}{\gamma} t \\ y(t) &= -\frac{1}{\gamma} \left( v_0 \sin \alpha + \frac{g}{\gamma} \right) (e^{-\gamma t} - 1) - \frac{g}{\gamma} t \\ y(t) &= \frac{1}{\gamma} \left( v_0 \sin \alpha + \frac{g}{\gamma} \right) (1 - e^{-\gamma t}) - \frac{g}{\gamma} t\end{aligned}$$

**Вывод уравнения траектории  $y(x)$ :**

Из уравнения для горизонтальной координаты:

$$x(t) = \frac{v_0 \cos \alpha}{\gamma} (1 - e^{-\gamma t})$$

Выразим время через координату  $x$ :

$$\begin{aligned}1 - e^{-\gamma t} &= \frac{\gamma x}{v_0 \cos \alpha} \\ t &= -\frac{1}{\gamma} \ln \left( 1 - \frac{\gamma x}{v_0 \cos \alpha} \right)\end{aligned}$$

Теперь подставим эти выражения в уравнение для вертикальной координаты:

$$y(t) = \frac{1}{\gamma} \left( v_0 \sin \alpha + \frac{g}{\gamma} \right) (1 - e^{-\gamma t}) - \frac{g}{\gamma} t$$

Получаем:

$$y(x) = \frac{1}{\gamma} \left( v_0 \sin \alpha + \frac{g}{\gamma} \right) \cdot \left( \frac{\gamma x}{v_0 \cos \alpha} \right) + \frac{g}{\gamma^2} \ln \left( 1 - \frac{\gamma x}{v_0 \cos \alpha} \right)$$

Упрощаем:

$$y(x) = x \tan \alpha + \frac{gx}{\gamma v_0 \cos \alpha} + \frac{g}{\gamma^2} \ln \left( 1 - \frac{\gamma x}{v_0 \cos \alpha} \right)$$

Это и есть уравнение траектории для модели с вязким трением.

**Проверка предела при  $\gamma \rightarrow 0$ :** Используем разложение логарифма в ряд Тейлора:

$$\ln(1 - u) = -u - \frac{u^2}{2} - \frac{u^3}{3} - \dots, \quad \text{где } u = \frac{\gamma x}{v_0 \cos \alpha}$$

Тогда:

$$\begin{aligned}y(x) &= x \tan \alpha + \frac{gx}{\gamma v_0 \cos \alpha} + \frac{g}{\gamma^2} \left( -\frac{\gamma x}{v_0 \cos \alpha} - \frac{\gamma^2 x^2}{2v_0^2 \cos^2 \alpha} + o(\gamma^3) \right) \\ &= x \tan \alpha + \frac{gx}{\gamma v_0 \cos \alpha} - \frac{gx}{\gamma v_0 \cos \alpha} - \frac{gx^2}{2v_0^2 \cos^2 \alpha} + o(\gamma) \\ &= x \tan \alpha - \frac{gx^2}{2v_0^2 \cos^2 \alpha} + o(\gamma) \xrightarrow{\gamma \rightarrow 0} x \tan \alpha - \frac{gx^2}{2v_0^2 \cos^2 \alpha}\end{aligned}$$

Что совпадает с уравнением траектории для идеального случая.



## Модель с лобовым сопротивлением ( $F \sim v^2$ )

Сила сопротивления пропорциональна квадрату скорости и направлена противоположно вектору скорости:

$$\vec{F}_{\text{сопр}} = -c|\vec{v}|\vec{v} = -cv\vec{v}$$

где  $c > 0$  – коэффициент лобового сопротивления,  $v = |\vec{v}| = \sqrt{v_x^2 + v_y^2}$ .

Второй закон Ньютона:

$$m \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = m\vec{g} - cv\vec{v}$$

или в проекциях на оси:

$$\begin{cases} m \frac{d^2 x}{dt^2} = -c \sqrt{\left(\frac{dx}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dy}{dt}\right)^2} \cdot \frac{dx}{dt} \\ m \frac{d^2 y}{dt^2} = -mg - c \sqrt{\left(\frac{dx}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dy}{dt}\right)^2} \cdot \frac{dy}{dt} \end{cases}$$

Введя обозначение  $\beta = \frac{c}{m}$ , получаем:

$$\begin{cases} \frac{d^2 x}{dt^2} = -\beta v \frac{dx}{dt} \\ \frac{d^2 y}{dt^2} = -g - \beta v \frac{dy}{dt} \end{cases}$$

где  $v = \sqrt{\left(\frac{dx}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dy}{dt}\right)^2}$ .

**Решение:** Данная система не имеет аналитического решения в элементарных функциях и требует численных методов решения.

**Приведение к системе первого порядка:** Введём переменные:

$$v_x = \frac{dx}{dt}, \quad v_y = \frac{dy}{dt}$$

Тогда система принимает вид:

$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = v_x \\ \frac{dy}{dt} = v_y \\ \frac{dv_x}{dt} = -\beta \sqrt{v_x^2 + v_y^2} \cdot v_x \\ \frac{dv_y}{dt} = -g - \beta \sqrt{v_x^2 + v_y^2} \cdot v_y \end{cases}$$

**Начальные условия:**

$$x(0) = 0, \quad y(0) = 0, \quad v_x(0) = v_0 \cos \alpha, \quad v_y(0) = v_0 \sin \alpha$$

### Анализ особенностей:

1. Система нелинейна из-за члена  $\sqrt{v_x^2 + v_y^2}$
2. Уравнения связаны через общий множитель  $\sqrt{v_x^2 + v_y^2}$
3. При  $\beta = 0$  система переходит в идеальный случай
4. При малых скоростях ( $v \rightarrow 0$ ) система приближается к модели с вязким трением
5. **Предельная скорость:** При вертикальном падении ( $v_x = 0$ ) уравнение движения принимает вид:

$$m \frac{dv_y}{dt} = -mg - cv_y^2$$

Предельная скорость достигается при условии  $\frac{dv_y}{dt} = 0$ :

$$0 = -mg - cv_y^2 \Rightarrow cv_y^2 = -mg$$

Учитывая, что при падении  $v_y < 0$ , получаем:

$$v_{\text{предел}} = -\sqrt{\frac{mg}{c}} = -\sqrt{\frac{g}{\beta}}$$

где  $\beta = \frac{c}{m}$ . Физически это означает, что сила сопротивления  $cv^2$  уравнивает силу тяжести  $mg$ , и тело движется с постоянной скоростью.

6. **Асимметрия траектории:** Траектория становится несимметричной - восходящая ветвь более пологая, чем нисходящая, так как на подъёме сила сопротивления направлена против скорости и силы тяжести, а на спуске - против скорости, но совместно с силой тяжести
7. **Зависимость от начальной скорости:** Влияние сопротивления растёт пропорционально квадрату скорости, поэтому при больших начальных скоростях эффект сопротивления становится доминирующим
8. **Оптимальный угол броска:** Угол, обеспечивающий максимальную дальность, становится меньше  $45^\circ$ , поскольку горизонтальная компонента скорости затухает быстрее вертикальной из-за квадратичной зависимости силы сопротивления

## Численные методы решения

Для решения системы дифференциальных уравнений второго порядка преобразуем её в систему первого порядка. Введём переменные:

$$v_x = \frac{dx}{dt}, \quad v_y = \frac{dy}{dt}$$

Тогда для модели с лобовым сопротивлением получаем систему:

$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = v_x \\ \frac{dy}{dt} = v_y \\ \frac{dv_x}{dt} = -\beta \sqrt{v_x^2 + v_y^2} \cdot v_x \\ \frac{dv_y}{dt} = -g - \beta \sqrt{v_x^2 + v_y^2} \cdot v_y \end{cases}$$

Для численного интегрирования используем метод Рунге-Кутты 4-го порядка. Шаг алгоритма:

1. Задаём начальные условия:  $x_0, y_0, v_{x0}, v_{y0}$
2. Выбираем шаг по времени  $\Delta t$
3. На каждом шаге вычисляем коэффициенты  $k_1, k_2, k_3, k_4$  для каждой переменной:
  - $k_1$  - наклон в начале интервала (аппроксимация методом Эйлера)
  - $k_2$  - наклон в средней точке с использованием  $k_1$
  - $k_3$  - улучшенный наклон в средней точке с использованием  $k_2$
  - $k_4$  - наклон в конце интервала с использованием  $k_3$

Эти коэффициенты представляют собой взвешенные оценки производных на разных точках интервала.

4. Обновляем значения переменных по формуле:

$$y_{n+1} = y_n + \frac{1}{6}(k_1 + 2k_2 + 2k_3 + k_4)$$

где коэффициенты 1:2:2:1 обеспечивают оптимальную точность метода 4-го порядка.

5. Повторяем до достижения условия остановки ( $y \leq 0$ )

## Результаты и анализ

### Сравнение с теоретическими результатами

Для идеального случая и модели с вязким трением численные результаты должны хорошо согласовываться с аналитическими решениями. Погрешность определяется шагом интегрирования  $\Delta t$ . Для модели с лобовым сопротивлением аналитическое решение отсутствует, поэтому валидация проводится путём:

1. **Проверки сходимости при уменьшении  $\Delta t$**  - убеждаемся, что решение стабилизируется при  $\Delta t \rightarrow 0$
2. **Сравнения с предельными случаями ( $\gamma \rightarrow 0$ ,  $\beta \rightarrow 0$ )** - проверяем переход к идеальной модели

### Влияние параметров на траекторию

Исследуем влияние различных параметров:

1. **Угол броска  $\alpha$ :**
  - В идеальном случае максимальная дальность при  $\alpha = 45^\circ$  (симметричная парабола)
  - При наличии сопротивления оптимальный угол меньше  $45^\circ$  (обычно  $35^\circ - 40^\circ$ )
  - С увеличением коэффициента сопротивления оптимальный угол уменьшается
  - При  $\alpha = 90^\circ$  получаем вертикальный бросок с максимальной высотой
2. **Начальная скорость  $v_0$ :**
  - Увеличение  $v_0$  приводит к увеличению дальности и высоты
  - Влияние сопротивления более значительно при больших  $v_0$  (квадратичная зависимость)
3. **Коэффициент сопротивления:**
  - Увеличение коэффициента уменьшает дальность полёта и максимальную высоту
  - Траектория становится более крутой и асимметричной (восходящая ветвь положе)
4. **Масса тела  $m$ :**
  - Увеличение массы уменьшает относительное влияние сопротивления
  - Тяжёлые тела менее чувствительны к сопротивлению воздуха
  - Лёгкие тела быстрее достигают предельной скорости

### Качественные особенности траекторий:

- *Идеальный случай:* симметричная парабола
- *Вязкое трение:* слегка асимметричная траектория, экспоненциальное затухание
- *Лобовое сопротивление:* сильно асимметричная траектория, быстрое затухание скорости

## Заключение

В работе проведено комплексное численное моделирование движения тела, брошенного под углом к горизонту, для трёх различных физических моделей:

1. **Идеальный случай** (без сопротивления воздуха) - аналитически решаемая модель, служащая эталоном для сравнения
2. **Модель с вязким трением** ( $F \sim v$ ) - учитывает линейную зависимость силы сопротивления от скорости
3. **Модель с лобовым сопротивлением** ( $F \sim v^2$ ) - наиболее реалистичная модель для умеренных и высоких скоростей

### Основные достижения работы:

- Разработан универсальный алгоритм на основе метода Рунге-Кутты 4-го порядка для численного интегрирования систем дифференциальных уравнений
- Проведён детальный аналитический вывод уравнений движения для идеального случая и модели с вязким трением
- Получено уравнение траектории  $y(x)$  для модели с вязким трением и проведена проверка сходимости к идеальному случаю
- Исследовано влияние основных параметров: угла броска  $\alpha$ , начальной скорости  $v_0$ , коэффициентов сопротивления  $\gamma$  и  $\beta$
- Обнаружены и проанализированы качественные особенности траекторий для различных моделей