

## **О ЗАДАЧЕ И СПОСОБАХ РАСЧЕТА РАВНОВЕСИЯ СТЕРЖНЯ ПРИ НАЛИЧИИ СУХОГО ТРЕНИЯ**

*Ю.Г. Прядко, Д.Б. Чернин*

В статье из решения вариационной задачи на максимум момента распределенных элементарных сил трения доказывается существование одной точки пересечения всех перпендикуляров к этим силам. На основании чего определяется положение этой точки, анализируется зависимость от модуля и направления действующей на стержень произвольной силы.

Ключевые слова: сухое трение; равновесие стержня; вариационная задача.

Анализ равновесия и движения одного тела на плоскости имеет богатую историю. Достаточно широкий обзор этого вопроса приводится в работах [1, 2]. Известна задача Н.Е. Жуковского о равновесии скамьи на плоскости [3], где ставится та же задача, что и в этой статье, но скамья, моделью которой является однородный стержень, опиралась на плоскость двумя крайними точками. Как будет видно из нижеследующего, качественно полученные в нашей работе результаты совпадают с результатами работы [3]. Основная проблема, возникающая при рассмотрении равновесия тела на плоскости (поверхности) в том, что направление сил трения скольжения, приложенных к каждому элементарному участку опирающей-

ся поверхности при равновесии неизвестно. Причиной этому является принимаемая классическая гипотеза о том, что направление силы трения зависит от скорости точки.

$$\vec{F}_{mp}^{kp} = -f|N|\frac{\vec{V}}{V}; \quad F_{mp} \leq f|N|.$$

Это приводит к неопределенности в определении условий равновесия тела на плоскости. Кроме этого, при анализе движения тела в одном из дифференциальных уравнений в знаменателе возникает угловая скорость, начальное значение которой равно нулю ([1, с. 86]). Без определения положения будущего мгновенного центра скоростей (МЦС) в плоском движении проинтегрировать уравнения движения не удастся.

Проанализируем следующую задачу.

Пусть стержень длиной  $2L$  находится в равновесии на шероховатой плоскости. Коэффициент трения скольжения между стержнем и плоскостью равен  $\mu$ . Поскольку любая плоская система сил заменяется одной силой, то можно считать, что к стержню приложена равнодействующая сила  $\vec{R}$ . Угол между силой  $\vec{R}$  и осью  $Ox$  равен  $\beta$  (рис. 1). Найдем условия равновесия стержня, направление сил трения в зависимости от угла  $\beta$  и точки приложения силы  $\vec{R}$ .

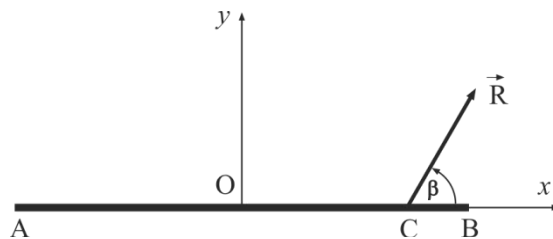


Рис. 1. Угол  $\beta$

Необходимо отметить, что подобная задача, или близкая к поставленной задаче, исследуется многими авторами [4–6]. Во многих работах без доказательства считается, что в предельном равновесии существует точка, которая совпадает с МЦС в начале движения. В то же время координаты этой точки зачастую не определяются. Не исследуется зависимость параметров от силы  $\vec{R}$ .

Поставим задачу следующим образом: определим такую функцию  $\alpha = \alpha(x)$ , которая дает максимум сумме моментов элементарных сил трения относительно произвольной точки  $P$  с координатами  $x_p, y_p$  при известных проекциях равнодействующей  $\vec{R}$  активных сил на оси  $Ox$  и  $Oy$  (рис. 2).

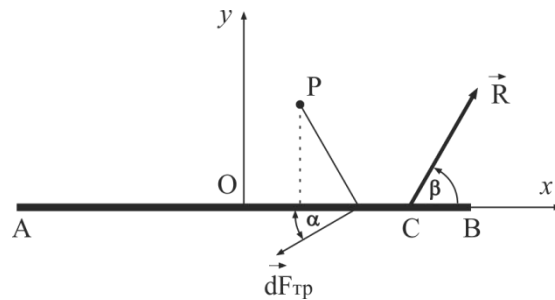


Рис. 2. Поставленная задача

Модуль элементарной силы трения равен  $dF = \frac{\mu G}{2 * L} dx = q dx$ , а при равномерной плотности материала  $dF = q_x dx$ . Здесь  $q_x = q(x)$  – зависимость интенсивности давления на плоскость от координаты  $x$ .

Проекция этой силы  $d\vec{F}$  на оси  $Ox$  и  $Oy$  определяются равенствами:

$$dF_x = \mu q \cos(\alpha(x)) dx; \quad dF_y = \mu q \sin(\alpha(x)) dx \quad (1)$$

Здесь:

$$\cos \alpha = \frac{y_P}{\sqrt{(x - x_P)^2 + y_P^2}}, \quad \sin \alpha = \frac{x - x_P}{\sqrt{(x - x_P)^2 + y_P^2}} \quad (2)$$

Момент элементарной силы трения относительно точки с координатами  $x, y$   $dM_{mp} = xq \sin(\alpha) dx + yq \cos(\alpha) dx$ .

Суммарный момент сил трения относительно начала системы координат равен:

$$M_{mpO} = \int_{-L}^L \mu q x \sin(\alpha) dx. \quad (3)$$

Необходимо заметить, что максимум (3) при наличии равенств (4, 5) необходимо приводит к максимуму суммарного момента сил трения относительно произвольного центра  $M_{mpP}$ , так как они отличаются на постоянную величину:

$$M_{mpP} = M_{mpO} - R_x y_P + R_y x_P.$$

Поэтому найдем функцию  $\alpha = \alpha(x)$ , которая дает максимум сумме моментов элементарных сил трения относительно начала системы координат (3) при известных проекциях равнодействующей  $\vec{R}$  активных сил на оси  $Ox$  и  $Oy$ .

Таким образом, поставлена изопериметрическая задача вариационного исчисления на максимум функционала (3) при следующих ограничениях:

$$\int_{-L}^L dF_x = \int_{-L}^L \mu \cos \alpha(x) q dx = R \cos \beta; \quad (4)$$

$$\int_{-L}^L dF_y = \int_{-L}^L \mu \sin \alpha(x) q dx = R \sin(\beta). \quad (5)$$

По методике Лагранжа это приводит к исследованию на экстремум функционала:

$$\Phi_{i(\alpha)} = \int_{-L}^L (x \sin(\alpha) + \lambda_1 \sin(\alpha) + \lambda_2 \cos(\alpha)) dx.$$

Уравнения Лагранжа, решающие поставленную задачу, будут такими:

$$\frac{d}{dx} \left( \frac{\partial \Phi_{i(\alpha)}}{\partial \dot{\alpha}} \right) - \frac{\partial \Phi_{i(\alpha)}}{\partial \alpha} = 0, \text{ или } \frac{\partial \Phi_{i(\alpha)}}{\partial \alpha} = 0, \text{ так как } \frac{\partial \Phi_{i(\alpha)}}{\partial \dot{\alpha}} = 0.$$

Получим:

$$x \cos(\alpha^*) + \lambda_1 \cos(\alpha^*) - \lambda_2 \sin(\alpha^*) = 0,$$

или 
$$\operatorname{tg}(\alpha^*) = \frac{x + \lambda_1}{\lambda_2} \quad (6).$$

Равенство (6) говорит о том, что экстремальная функция  $\alpha^* = \alpha^*(x)$  такова, что все перпендикуляры к элементарным силам трения пересекаются в одной точке. Множители Лагранжа  $\lambda_1$  и  $\lambda_2$  определяют координаты этой точки.

Итак, доказано, что в предельном равновесии существует некоторая точка  $P$ , для которой, все отрезки, соединяющие ее с точкой на стержне, перпендикулярны силам трения (рис. 3).

В (6)  $\lambda_1$  равно  $-x_p$ ,  $\lambda_2 = y_p$ .

Зная проекции силы  $\vec{R}$  на оси координат, из двух уравнений проекций сил, действующих на стержень, можно найти координаты точки  $P$ .

Составим эти уравнения:

$$\int_{-L}^L \mu q \sin(\alpha^*) dx = R \sin(\beta); \quad \int_{-L}^L \mu q \cos(\alpha^*) dx = R \cos(\beta) \quad (7)$$

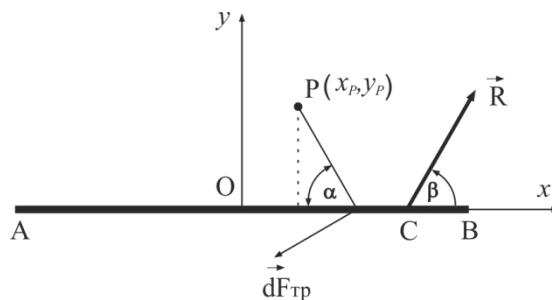


Рис. 3. Точка  $P$

Или см. (2):

$$\int_{-L}^L \mu q \frac{x - x_p}{\sqrt{(x - x_p)^2 + y_p^2}} dx = R \sin(\beta); \int_{-L}^L \mu q \frac{y_p}{\sqrt{(x - x_p)^2 + y_p^2}} dx = R \cos(\beta); \quad (8)$$

$$\int_{-L}^L \mu q \frac{x - x_p}{\sqrt{(x - x_p)^2 + y_p^2}} dx = \mu q \left[ \sqrt{(L - x_p)^2 + y_p^2} - \sqrt{(L + x_p)^2 + y_p^2} \right]; \quad (9).$$

$$\int_{-L}^L \mu q \frac{y_p}{\sqrt{(x - x_p)^2 + y_p^2}} dx = \mu q y_p \ln \left[ \frac{L - x_p + \sqrt{(L - x_p)^2 + y_p^2}}{-L - x_p + \sqrt{(L + x_p)^2 + y_p^2}} \right]. \quad (10)$$

Подставляя (9) и (10) в (8), имеем систему уравнений:

$$\mu q \left[ \sqrt{(L - x_p)^2 + y_p^2} - \sqrt{(L + x_p)^2 + y_p^2} \right] = R \sin(\beta); \quad (11)$$

$$\mu q y_p \ln \left[ \frac{L - x_p + \sqrt{(L - x_p)^2 + y_p^2}}{-L - x_p + \sqrt{(L + x_p)^2 + y_p^2}} \right] = R \cos(\beta). \quad (12)$$

Результаты решения системы трансцендентных уравнений (11, 12) относительно координат точки  $P$  показаны на рис. 4–5:

Зависимость ординаты точки  $P$  от ее абсциссы при всех углах  $\beta$  и разных значениях модуля силы  $\vec{R}$ .  $\frac{R}{2Lq} = 0.2, 0.4, 0.6, 0.8, 1$ .

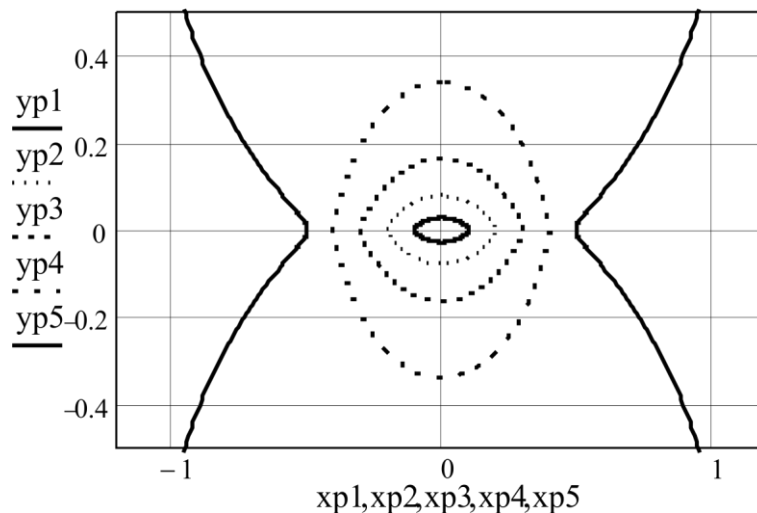


Рис. 4. Результаты решения системы трансцендентных уравнений относительно координат точки  $P$

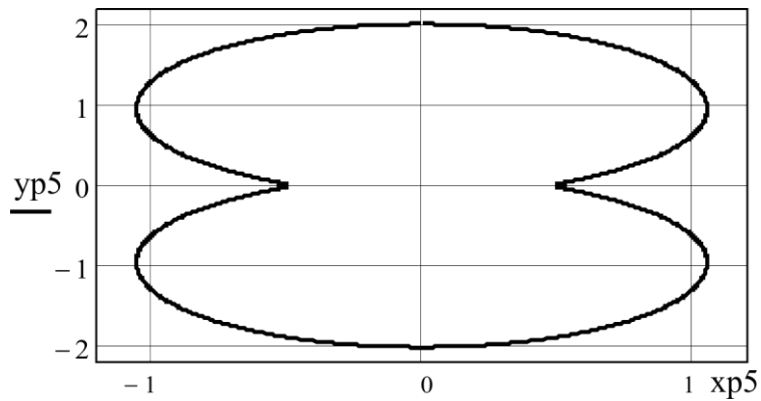


Рис. 5. Результаты решения системы трансцендентных уравнений относительно координат точки  $P$

### Выводы

1. Полученные результаты доказывают возможность использования понятия МЦС при оценке условий равновесия стержня на шероховатой плоскости. В то же время, необходимо доказать то же самое для любых одномерных и двумерных фигур.

2. Неоднородность стержня качественно не влияет на полученные результаты.

3. Поведение точки пересечения перпендикуляров к силам трения при изменении угла  $\beta$ , (рис. 5), качественно близко к решению задачи в [3].

### Библиографический список

1. Розенблат, Г.М. Динамические системы с трением / Г.М. Розенблат. – М.-Ижевск: НИЦ «Регулярная и хаотическая динамика», 2005. – 156 с.

2. Розенблат, Г.М. Сухое трение и односторонние связи в механике твердого тела: дис. ... д-ра физ.-мат. наук / Г.М. Розенблат. – М., 2011. – 250 с.

3. Жуковский, Н.Е. Условие равновесия твердого тела, опирающегося на неподвижную плоскость некоторой площадкой и могущего перемещаться вдоль этой плоскости с трением / Н.Е. Жуковский // Собрание сочинений. Т. 1. – М.-Л.: Гостехтеориздат, 1949. – С. 339–354.

[К содержанию](#)