

**Всероссийская студенческая олимпиада  
по теоретической механике, КГЭУ, 20-24 ноября 2017 г.**

**Решения задач компьютерного конкурса**

Автор задач:

доцент кафедры ТМ и СМ КНИТУ Муштары Айрат Ильдарович.

Рецензент:

доцент кафедры АГМ К(П)ФУ Марданов Ренат Фаритович.

**Решение задачи 1.**

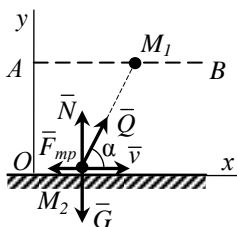


Рис. 1

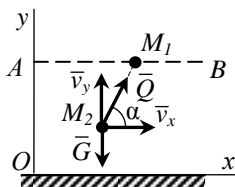


Рис. 2

Обозначим через  $x$ ,  $y$  координаты точки  $M_2$ , а через  $x_1$  – координату точки  $M_1$  в момент времени  $t$ . При равномерном движении:  $x_1 = v_0 t$ .

Обозначим через  $\alpha$  угол наклона вектора  $\vec{r} = \overline{M_2 M_1}$  к положительному направлению оси  $x$ . Тогда в общем случае (рис.1, 2) получим:

$$r = \sqrt{(x_1 - x)^2 + (a - y_1)^2} .$$

$$\cos \alpha = \frac{x_1 - x}{r} .$$

$$\sin \alpha = \frac{a - y}{r}.$$

Приведенный далее текст решения описывает алгоритм, согласно которому составляется программа для численной реализации.

Программа состоит из двух основных модулей: 1-й модуль описывает равновесие и движение точки вдоль горизонтальной плоскости, 2-й модуль описывает движение точки во время полета.

Выбирается малый шаг по времени  $\Delta t$ .

Если точка  $M_2$  в данный момент  $t$  находится на плоскости, нужно проверить, будет ли  $M_2$  оставаться на плоскости, либо оторвется от нее.

Условие неотрыва, то есть условие равновесия  $M_2$  по вертикали:

$$\sum_k F_{ky} = -G + N + Q \sin \alpha = 0.$$

Выражение для нормальной реакции в программе определяем так:

$$N = G - Q \sin \alpha.$$

Если  $N \geq 0$ , то отрыва  $M_2$  не будет. Иначе, если численно реализовалось  $N < 0$ , то будет отрыв и в программе должен быть переход к модулю, описывающему полет точки.

Если  $N \geq 0$  и при этом  $v_x = 0$ , нужно проверить, выполняется ли условие равновесия  $M_2$  вдоль  $x$  или начнется движение вдоль плоскости. В случае равновесия:

$$\sum_k F_{kx} = Q \cos \alpha + F_{mp,x} = 0.$$

Здесь проекция силы трения на ось  $x$ :

$$F_{mp,x} = -Q \cos \alpha.$$

При равновесии  $M_2$ :

$$|F_{mp,x}| \leq fN.$$

Тогда условие равновесия:

$$Q|\cos \alpha| \leq f(G - Q \sin \alpha).$$

.Если при условии  $v_x = 0$  в данный момент это неравенство не выполняется, либо  $v_x \neq 0$ , то  $M_2$  не находится в равновесии и ее даль-

нейшее движение описывается дифференциальным уравнением:

$$m \frac{dv_x}{dt} = Q \cos \alpha + F_{mp,x}.$$

Так как  $|F_{mp,x}| = fN$ ,  $\bar{F}_{mp} \uparrow \downarrow \bar{v}$ , то для описания возможности движения точки как сонаправленно, так и противоположно оси  $x$  в программе удобно использовать запись:

$$F_{mp,x} = -\text{sgn}(v_x) \cdot fN.$$

Окончательный вид ДУ для численной реализации:

$$\ddot{x} = \frac{1}{m} (Q \cos \alpha - \text{sgn}(v_x) \cdot f(G - Q \sin \alpha)).$$

После отрыва точки от плоскости, т.е. во время полета, дифференциальные уравнения движения:

$$m \frac{dv_x}{dt} = Q \cos \alpha.$$

$$m \frac{dv_y}{dt} = Q \sin \alpha - G.$$

В окончательном виде ДУ для численной реализации:

$$\ddot{x} = \frac{1}{m} Q \cos \alpha.$$

$$\ddot{y} = \frac{1}{m} Q \sin \alpha - g.$$

Также в программе проверяется условие присоединения  $M_2$  к  $M_1$ . Если  $r < \varepsilon$ , где  $\varepsilon$  – задаваемая малая величина, то далее полагаем  $x = x_1$ ,  $y = y_1$ .

В любом момент полета нужно проверять условие падения на плоскость:  $y > 0$ . В противном случае, при реализации во 2-м программном модуле условия  $y \leq 0$ , происходит абсолютно неупругий удар  $M_2$  о плоскость. При этом полагаем  $y = 0$ ,  $v_y = 0$ , а значения  $x$ ,  $v_x$  остаются без изменений. Далее осуществляется переход к 1-му программному модулю.

Для тестирования программы ниже приводятся 8 тестов, описывающих следующие возможные случаи, и предлагаются примеры расче-

тов. В каждом случае в тесте выбирается некоторый момент времени, соответствующий последнему указанному в тесте состоянию точки  $M_2$ .

В примерах к тестам, если в них не указано  $k$ , положили  $k = 2 \text{ Н} \cdot \text{м}^2$ . Если не указано  $x_0$ , положили  $x_0 = 2 \text{ м}$ .

Тест 1. Точка  $M_2$  сразу же начинает движение и продолжает двигаться вдоль плоскости, при  $a = 0$ .

При  $f = 0.025$ ,  $a = 0 \text{ м}$ ,  $t = 0.75 \text{ с}$  получим  $x = 1.90292 \text{ м}$ .

Тест 2. Точка  $M_2$  сразу же начинает движение и продолжает двигаться вдоль плоскости, не меняя направления движения, при  $a > 0$ .

При  $f = 0.01$ ,  $a = 0.75 \text{ м}$ ,  $t = 0.9 \text{ с}$  получим  $x = 1.88755 \text{ м}$ .

Тест 3. Точка  $M_2$  сразу же начинает движение вдоль плоскости, затем прикрепляется к  $M_1$  и продолжает двигаться вместе с ней, при  $a = 0$ .

При  $f = 0.025$ ,  $a = 0 \text{ м}$ ,  $t = 1 \text{ с}$  получим  $x = 2 \text{ м}$  (прикрепление при  $t = 0.85772$ ,  $x = 1.71544$ ).

Тест 4. Точка  $M_2$  сразу же начинает движение и продолжает двигаться вдоль плоскости, в какой-то момент времени поменяв направление движения, при  $a > 0$ .

При  $f = 0.01$ ,  $a = 0.6 \text{ м}$ ,  $t = 2 \text{ с}$  получим  $x = 1.76488 \text{ м}$  (смена направления движения при  $t = 1.44893$ ,  $x = 1.72499$ ).

Тест 5. Точка  $M_2$  вначале какое-то время находится в равновесии, затем начинает движение и продолжает двигаться вдоль плоскости, не меняя направления движения, при  $a = 0$ .

При  $f = 0.2$ ,  $a = 0 \text{ м}$ ,  $t = 0.85 \text{ с}$  получим  $x = 1.96856$  (выход из равновесия при  $t = 0.64286$ ).

Тест 6. Точка  $M_2$  сразу отрывается от плоскости и продолжает лететь, при  $a > 0$ .

При любом значении  $f$ ,  $k = 300 \text{ Н} \cdot \text{м}^2$ ,  $a = 2 \text{ м}$ ,  $t = 0.5$  получим  $x = 1.45268 \text{ м}$ .

Тест 7. Точка  $M_2$  сразу отрывается от плоскости, затем ударяется о плоскость и продолжает двигаться вдоль нее, при  $a > 0$ .

При  $x_0 = 0$ ,  $f = 0.2$ ,  $k = 85 \text{ Н} \cdot \text{м}^2$ ,  $a = 2 \text{ м}$ ,  $t = 1 \text{ с}$  получим  $x = 1.21138 \text{ м}$  (удар о плоскость при  $t = 0.83629$ ,  $x = 0.78023$ ).

Тест 8. Точка  $M_2$  сразу отрывается от плоскости, затем ударяется о плоскость, движется вдоль нее, останавливается и продолжает оставаться в равновесии, при  $a > 0$ .

При  $f = 1$ ,  $k = 85 \text{ Н} \cdot \text{м}^2$ ,  $a = 2 \text{ м}$ ,  $t = 3 \text{ с}$  получим  $x = 2.76060 \text{ м}$  (потеря равновесия при  $t = 0.28397$ , отрыв от плоскости при  $t = 0.71498$ ,  $x = 1.90055$ ); удар о плоскость при  $t = 1.55134$ ,  $x = 1.77027$ ; остановка при  $t = 2.56832$ ).

### Дополнение к решению задачи 1.

(Предложено доцентом кафедры ТМБ ПНИПУ Осипенко Михаилом Анатольевичем.)

В условии и решении задачи 1 предполагается, что при ударе компонента скорости точки  $v_x$  остается без изменения. Однако на самом деле  $v_x$  при ударе изменяется, так как сила трения  $\bar{F}_{\text{тр}}$  имеет ударный импульс. Действительно, если нормальная реакция плоскости  $\bar{N}$  “очень большая” (ударная сила), то, согласно закону Кулона, и  $\bar{F}_{\text{тр}}$  может быть “очень большой”, то есть может быть ударной силой и может иметь ударный импульс.

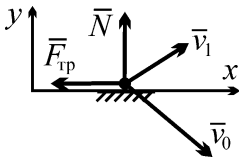


Рис. 3

Рассмотрим подробно удар точки о неподвижную шероховатую плоскость  $y = 0$  (рис. 3). Обозначим:  $f$  – коэффициент трения;  $k_v$  – коэффициент восстановления при ударе;  $\bar{v}_0$  – скорость точки до удара, оси координат выбраны так, что  $v_{0x} > 0$ ,

$v_{0y} < 0$ ;  $\bar{v}_1$  – скорость точки после удара.

Ударные импульсы могут быть только у сил  $\bar{N}$  и  $\bar{F}_{\text{тр}}$ . Запишем обычные уравнения теории удара для **частичных** ударных импульсов (за часть времени удара; это важная идея, см. пояснение ниже):

$$mv_x(t) = mv_{0x} + \int_0^t F_{\text{тр}x}(\tau) d\tau, \quad 0 \leq t \leq t_1, \quad (1)$$

$$mv_y(t) = mv_{0y} + \int_0^t N(\tau) d\tau, \quad 0 \leq t \leq t_1. \quad (2)$$

Изменение скорости точки, описываемое равенствами (1) и (2), следует понимать как происходящее в течение “бесконечно малого” полного времени удара  $t_1$  при неизменном положении точки.

По определению коэффициента  $k_B$ :

$$v_{1y} = v_y(t_1) = -k_B v_{0y}. \quad (3)$$

Если  $v_x(t) > 0$  при  $0 \leq t \leq t_1$ , то при этих  $t$ :

$$F_{\text{тр}x}(t) = -fN(t). \quad (4)$$

Из (1)–(4) находим  $v_{1x} = v_x(t_1) = v_{0x} - (k_B + 1)f|v_{0y}|$  (здесь для удобства учтено, что  $v_{0y} < 0$ ). Это равенство, однако, справедливо только, если получилось  $v_{1x} \geq 0$ . Если же получилось  $v_{1x} < 0$ , то в действительности  $v_{1x} = 0$ , так как после обращения  $v_x(t)$  в нуль в некоторый момент времени  $0 < t_* < t_1$ , сила трения далее (при  $t_* \leq t \leq t_1$ ) равна нулю (а не выражается формулой (4)); тогда из (1) следует, что  $v_x(t) = 0$  при  $t_* \leq t \leq t_1$ . (Это рассуждение математически нестрого, но его можно сделать строгим, несколько усложнив математическую постановку задачи, см. приложенную статью об ударе твердого тела.) Окончательно,

$$v_{1x} = \begin{cases} v_{0x} - (k_B + 1)f|v_{0y}|, & \text{если } v_{0x} \geq (k_B + 1)f|v_{0y}|, \\ 0, & \text{если } v_{0x} < (k_B + 1)f|v_{0y}|. \end{cases} \quad (5)$$

Этой формулой и описывается изменение  $v_x$  при ударе. Как сказа-

но выше, здесь предполагается, что  $v_{0x} > 0$ . Условие задачи 1 не позволяет заранее исключить случай  $v_{0x} \leq 0$ . Если знак  $v_{0x}$  заранее не известен, то формулу (5) нетрудно модифицировать:

$$v_{1x} = \begin{cases} v_{0x} - (k_B + 1)f|v_{0y}|, & \text{если } v_{0x} \geq (k_B + 1)f|v_{0y}|, \\ v_{0x} + (k_B + 1)f|v_{0y}|, & \text{если } v_{0x} \leq -(k_B + 1)f|v_{0y}|, \\ 0, & \text{если } |v_{0x}| < (k_B + 1)f|v_{0y}|. \end{cases} \quad (6)$$

Учет (6) (при  $k_B = 0$ ) в тестах 7 и 8 дает, соответственно,  $x = 1.1977$  м и  $x = 2.0016$  м.

### *Литература.*

Няшин Ю.И., Осипенко М.А. Аналогия между задачами о плоском ударе с сухим трением и о качении колеса с трением / Современные проблемы механики и ее преподавания в ВУЗах: докл. IV Всерос. совещания-семинара зав. кафедрами и ведущих преподавателей теоретической механики ВУЗов РФ, Новочеркасск, 21-24 сент. 2010 г., Новочеркасск, изд-во ЮРГТУ (НПИ), 2010, с. 161-164.

### **Решение задачи 2.**

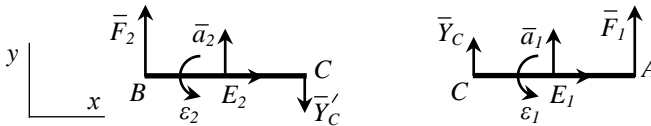


Рис. 4

**2.1.** Рассмотрим движение каждого из стержней  $AC$  и  $BC$  по отдельности, введя силы реакции в шарнире  $C$  (рис. 4). Обозначим через  $E_1$ ,  $E_2$  их центры тяжести, соответственно.

Так как стержни одинаковы, то центр тяжести системы находится в точке  $C$ . Так как вдоль оси  $x$  внешних сил нет, то  $a_{Cx} = 0$ . А так как система в данный момент находится в покое, то нормальные компо-

ненты ускорений  $E_1, E_2$  относительно  $C$  также равны нулю. Поэтому из теоремы о сложении ускорений при плоскопараллельном движении:  $a_{E_1,x} = a_{E_2,x} = 0$ . Отсюда из теоремы о движении центра масс:  $X_C = 0$ . Итак, ускорения  $\bar{a}_1, \bar{a}_2$  точек  $E_1, E_2$  направлены вертикально (предварительно выбираем для них положительные направления в сторону оси  $x$ ). Угловые ускорения стержней  $\varepsilon_1, \varepsilon_2$  предварительно направляем против часовой стрелки (если после всех вычислений угловое ускорение окажется отрицательным, то его истинное направление по часовой стрелке).

Обозначим массу каждого из стержней через  $m = M/2$ , а длину каждого стержня через  $l$ . Запишем дифференциальные уравнения плоскопараллельного движения тела  $AC$ :

$$ma_1 = F_1 + Y_C. \quad (1)$$

$$J_{E_1z} \varepsilon_1 = F_1 \cdot \frac{l}{2} - Y_C \cdot \frac{l}{2}.$$

$$\frac{ml}{6} \varepsilon_1 = F_1 - Y_C. \quad (2)$$

Дифференциальные уравнения плоскопараллельного движения тела  $BC$ :

$$ma_2 = F_2 - Y_C. \quad (3)$$

$$J_{E_2z} \varepsilon_2 = -F_2 \cdot \frac{l}{2} - Y_C \cdot \frac{l}{2}.$$

$$\frac{ml}{6} \varepsilon_2 = -F_2 - Y_C. \quad (4)$$

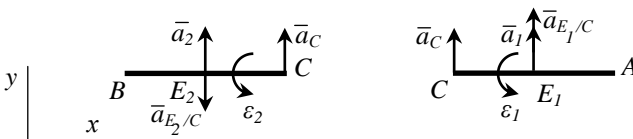


Рис. 5

Кроме этого, нужно задать кинематическое условие контакта обоих стержней в точке  $C$  при их плоскопараллельном движении (рис. 5):



$$\bar{a}_1 = \bar{a}_C + \bar{a}_{E_1/C}.$$

$$\bar{a}_2 = \bar{a}_C + \bar{a}_{E_2/C}.$$

Проецируем на ось  $y$  и приравниваем:

$$a_1 = a_C + a_{E_1/C}.$$

$$a_2 = a_C - a_{E_2/C}.$$

$$a_C = a_1 - a_{E_1/C} = a_2 + a_{E_2/C}$$

$$a_1 - \varepsilon_1 \frac{l}{2} = a_2 + \varepsilon_2 \frac{l}{2}. \quad (5)$$

Уравнения (1) - (5) образуют СЛАУ относительно неизвестных  $a_1$ ,  $\varepsilon_1 l$ ,  $Y_C$ ,  $a_2$ ,  $\varepsilon_2 l$ . Отметим, что данная СЛАУ имеет аналитическое решение:

$$a_A = (1 + 6k)g.$$

Однако получение его довольно громоздко. Проще записать программу решения СЛАУ, например, методом Гаусса. Кроме того, аргументом в пользу написания такой программы является то, что наработки из неё могут быть использованы для решения задания 2.2, в котором получить приемлемое по форме аналитическое решение представляется весьма проблематичным.

Достаточно очевидно, что для определения  $a_A$  без уменьшения общности в программе можно выбрать  $l=1$ ,  $m=1$ . После решения СЛАУ находим:

$$a_A = a_1 + \varepsilon_1 \frac{l}{2}.$$

**2.2.** По аналогии с (1) - (4) получаем  $2n$  дифференциальных уравнений для каждого из  $n$  стержней. По аналогии с (5) получаем  $n-1$  кинематических уравнений контакта в шарнирах. В итоге получим СЛАУ из  $3n-1$  уравнений относительно  $3n-1$  неизвестных:  $a_1$ ,  $\varepsilon_1 l$ ,  $Y_1$ ,  $a_2$ ,  $\varepsilon_2 l$ ,  $Y_2$ ,  $a_3$ ,  $\varepsilon_3 l$ , ...,  $a_{n-1}$ ,  $\varepsilon_{n-1} l$ ,  $Y_{n-1}$ ,  $a_n$ ,  $\varepsilon_n l$ . При формировании матрицы удобно учесть периодичность заполнения её ненулевых элементов:  $c(i+3, j+3) = c(i, j)$ .

Численные примеры приведены в тестах для отладки.