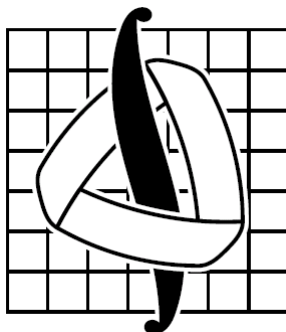


**МОСКОВСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ**  
**имени М.В. ЛОМОНОСОВА**  
**Механико-математический факультет**  
**Кафедра теоретической механики и мехатроники**



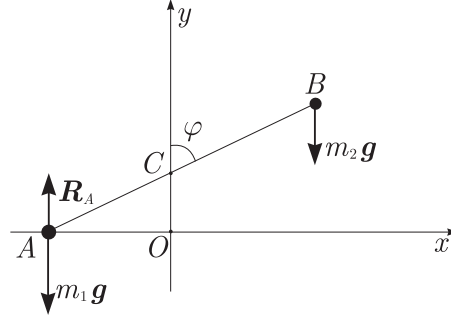
К.Е. Якимова, Т.В. Попова

**МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ**  
к сборнику "Задачи по теоретической механике"

**ДИНАМИКА СИСТЕМЫ МАТЕРИАЛЬНЫХ ТОЧЕК**

Москва 2009

**Пример 1.** Две материальные точки  $A$  массы  $m_1$  и  $B$  массы  $m_2$ , связанные невесомым стержнем длины  $l$ , движутся так, что точка  $A$  скользит по гладкой горизонтальной прямой, а  $B$  остается в вертикальной плоскости, содержащей траекторию точки  $A$ . Найти абсолютную траекторию точки  $B$ , если в начальный момент система покоилась.



К примеру 1.

*Решение.* Введем неподвижную систему координат  $Oxyz$  с началом в некоторой точке  $O$  так, что ось  $Ox$  направлена вдоль горизонтальной прямой, по которой движется точка  $A$ , ось  $Oy$  — вертикаль, лежащая в плоскости движения точки  $B$ , ось  $Oz$  перпендикулярна плоскости движения системы.

Для решения задачи воспользуемся теоремой об изменении количества движения

$$\frac{d\mathbf{Q}}{dt} = \mathbf{F}^{(e)} + \mathbf{R}^{(e)},$$

где  $\mathbf{Q}$  — количество движения системы (импульс системы),  $\mathbf{F}^{(e)}$  — главный вектор заданных внешних сил,  $\mathbf{R}^{(e)}$  — главный вектор реакций внешних связей. На точки системы действуют заданные внешние силы (силы тяжести), параллельные оси  $Oy$ . В силу гладкости внешних связей

$$y_A = 0, \quad z_A = 0, \quad z_B = 0,$$

наложенных на систему, реакции внешних связей не имеют составляющей, направленной по оси  $Ox$ . В результате теорема об изменении количества движения в проекции на ось  $Ox$  принимает вид

$$\frac{d}{dt}(m_1\dot{x}_A + m_2\dot{x}_B) = 0.$$

Отсюда получаем первый интеграл (закон сохранения количества движения в проекции на ось  $Ox$ )

$$m_1\dot{x}_A + m_2\dot{x}_B = C_1$$

или

$$(m_1 + m_2)\dot{x}_C = C_1,$$

где точка  $C$  — центр масс системы,  $C_1$  — константа интеграла. Так как в начальный момент времени система покоилась, то константа  $C_1$  интеграла равна нулю, значит,

$$(m_1 + m_2)\dot{x}_C = 0.$$

Отсюда,  $x_C = C_2$ ,  $C_2$  — константа. Если положение начала координат выбрать так, чтобы ось  $Oy$  проходила через начальное положение центра масс системы, то константа  $C_2$  обратится в нуль, и значит, во все время движения будет выполняться равенство  $x_C = 0$ . То есть система движется так, что ее центр масс  $C$  перемещается только по вертикали.

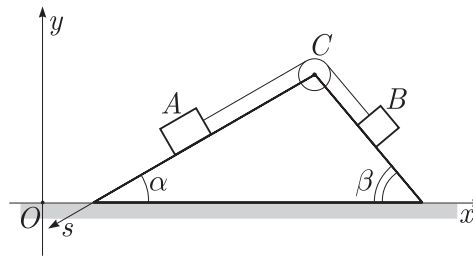
Определяя положение отрезка  $AB$  в плоскости  $Oxy$  углом  $\varphi$  между  $AB$  и вертикалью, получаем

$$x_B = \frac{m_1}{m_1 + m_2} l \sin \varphi, \quad y_B = l \cos \varphi.$$

Таким образом, траектория точки  $B$  — эллипс с полуосями  $\frac{m_1 l}{m_1 + m_2}$  и  $l$ :

$$\frac{x_B^2}{\left(\frac{m_1 l}{m_1 + m_2}\right)^2} + \frac{y_B^2}{l^2} = 1.$$

**Пример 2.** Два груза  $A$  и  $B$  массы  $m_1$  и массы  $m_2$  соответственно, связанные невесомой нерастяжимой нитью, переброшенной через блок  $C$ , скользят по гладким граням клина массы  $m$ , находящегося на гладкой горизонтальной плоскости. Углы при основании клина соответственно равны  $\alpha$  и  $\beta$ . Найти перемещение клина, если груз  $A$  опустится на высоту  $h$ . Массой блока пренебречь. В начальный момент времени система покоилась и грузы были расположены в вертикальной плоскости, ортогональной боковым ребрам клина.



К примеру 2.

*Решение.* Введем неподвижную систему координат  $Oxyz$  с началом в некоторой точке  $O$  так, что ось  $Oy$  перпендикулярна горизонтальной плоскости, по которой движется клин, ось  $Ox$  лежит в горизонтальной плоскости и плоскости основания клина, ось  $Oz$  параллельна боковому ребру клина. Из условия задачи и теорем об изменении количества движения и кинетического момента следует, что клин движется поступательно прямолинейно вдоль оси  $Ox$  (почему?).

Связи, наложенные на систему (клин и два груза), идеальны и в каждый момент времени допускают поступательное перемещение системы как твердого тела вдоль оси  $Ox$ . Заданные внешние силы на это направление проекций не дают. Следовательно, по теореме об изменении количества движения получаем закон сохранения количества движения в проекции на ось  $Ox$ :

$$mv + m_1 v_{1x} + m_2 v_{2x} = C_1,$$

здесь  $v$  — проекция скорости центра масс клина на ось  $Ox$ ,  $v_{1x}$  и  $v_{2x}$  — проекции абсолютных скоростей грузов на ось  $Ox$ ,  $C_1$  — константа. Поскольку система начинает движение из состояния покоя, константа  $C_1$  обращается в нуль.

Для нахождения проекций абсолютных скоростей грузов на ось  $Ox$  введем подвижную систему координат, связанную с клином. Клин движется поступательно вдоль оси  $Ox$ , следовательно,

$$\mathbf{v}_1 = v\mathbf{e}_x + \mathbf{v}_{1\text{отн}}, \quad \mathbf{v}_2 = v\mathbf{e}_x + \mathbf{v}_{2\text{отн}},$$

где  $\mathbf{v}_{1\text{отн}}$  и  $\mathbf{v}_{2\text{отн}}$  — скорости грузов относительно клина, направлены по соответствующим граням клина и равны по величине производным перемещений грузов по этим граням. Пусть  $x$  — абсцисса центра масс клина, а  $s$  — относительная координата, задающая положение груза  $A$  на грани клина. С учетом того, что грузы связаны нерастяжимой нитью, получаем

$$m\dot{x} + m_1(\dot{x} - \dot{s} \cos \alpha) + m_2(\dot{x} - \dot{s} \cos \beta) = 0,$$

откуда, интегрируя, находим

$$(m + m_1 + m_2)x - (m_1 \cos \alpha + m_2 \cos \beta)s = C_2$$

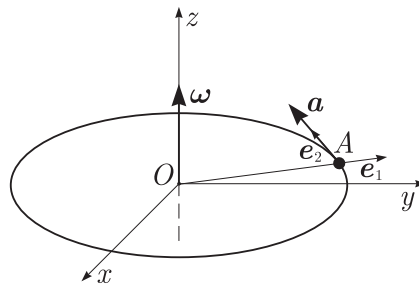
или

$$(m + m_1 + m_2)(x - x(0)) = (m_1 \cos \alpha + m_2 \cos \beta)(s - s(0)).$$

Если груз  $A$  опустился на высоту  $h$ , перемещение груза по грани клина равно  $s - s(0) = \frac{h}{\sin \alpha}$ , следовательно, перемещение клина вдоль оси  $Ox$  равно

$$x - x(0) = \frac{h}{\sin \alpha} \frac{(m_1 \cos \alpha + m_2 \cos \beta)}{m + m_1 + m_2}.$$

**Пример 3.** Круглая горизонтальная платформа радиуса  $R$  и массы  $M$  может вращаться без трения вокруг неподвижной вертикальной оси, проходящей через ее центр. По краю платформы движется человек (точка) массы  $m$  в сторону вращения платформы с постоянным по величине относительным касательным ускорением  $a$ . Сколько времени понадобится человеку, чтобы остановить платформу, если при угловой скорости платформы  $\omega_0$  относительная скорость человека была равна нулю. Платформу считать однородным диском.



К примеру 3.

*Решение.* Введем неподвижную систему координат  $Oxyz$  с началом в центре  $O$  платформы, оси  $Ox$  и  $Oy$  которой лежат в плоскости платформы, а ось  $Oz$  перпендикулярна этой плоскости и дополняет  $Ox$  и  $Oy$  до правой тройки.

Связи, наложенные на систему, идеальны и в каждый момент времени допускают поворот всей системы как твердого тела вокруг вертикальной оси  $Oz$ , момент заданных сил относительно этой оси равен нулю, следовательно, выполняется закон сохранения кинетического момента системы относительно оси  $Oz$ :  $K_{Oz} = \text{const}$ .

Кинетический момент системы  $K_O$  относительно точки  $O$  складывается из кинетического момента платформы  $K_O^{\text{пл}}$ :

$$K_O^{\text{пл}} = I_{Oz} \omega e_z = \frac{MR^2}{2} \omega e_z,$$

где  $I_{Oz}$  — момент инерции диска относительно оси  $Oz$ ,  $\omega = \omega e_z$  — угловая скорость платформы, и кинетического момента человека  $K_O^{\text{чел}}$ :

$$K_O^{\text{чел}} = m[\overrightarrow{OA}, \mathbf{v}^{\text{чел}}] = m[R e_1, (\omega R + at) e_2] = mR(\omega R + at) e_z,$$

где  $\mathbf{v}^{\text{чел}}$  — абсолютная скорость человека,  $e_1 = \frac{\overrightarrow{OA}}{|\overrightarrow{OA}|}$ ,  $e_2 \perp e_1$ ,  $e_2 \perp e_z$ . В результате кинетический момент системы относительно оси  $Oz$  равен

$$K_{Oz} = ((K_O^{\text{пл}} + K_O^{\text{чел}}), e_z) = \left( \frac{M}{2} + m \right) R^2 \omega + m R a t.$$

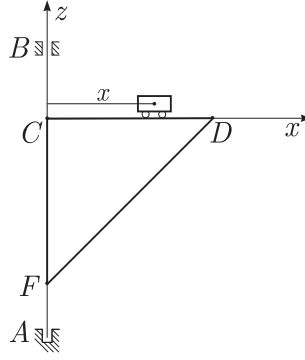
С учетом начальных данных (угловая скорость платформы в начальный момент равна  $\omega_0$ ) получаем

$$\left( \frac{M}{2} + m \right) R \omega + m a t = \left( \frac{M}{2} + m \right) R \omega_0.$$

Отсюда находим время  $\tau$ , необходимое для остановки платформы ( $\omega = 0$ ),

$$\tau = \frac{(M + 2m) R \omega_0}{2 m a}.$$

**Пример 4.** Тележка поворотного подъемного крана движется с постоянной скоростью  $v$  относительно стрелы  $CDF$ . Мотор, вращающий кран, создает в период разгона постоянный момент  $L$ . Определить угловую скорость  $\omega$  вращения крана в зависимости от расстояния  $x$  от центра масс тележки с грузом до оси вращения  $AB$ , если масса тележки с грузом равна  $m$ ,  $J_1$  — момент инерции тележки с грузом относительно вертикальной оси, проходящей через ее центр масс,  $J$  — момент инерции крана (без тележки) относительно оси  $AB$ . Вращение начинается в момент, когда центр масс тележки с грузом находился на расстоянии  $x_0$  от оси  $AB$ . Ось  $AB$  вертикальна.



К примеру 4.

*Решение.* Введем неподвижную систему координат  $CXYZ$  с началом в точке  $C$  стрелы так, что ось  $CZ$  направлена вдоль  $AB$ , и подвижную систему координат  $Cxyz$ , связанную со стрелой, ось  $Cx$  которой направлена вдоль  $CD$ , а оси  $CZ$  и  $Cz$  совпадают. Координата  $x$  задает положение центра масс тележки относительно стрелы.

Связи, наложенные на систему, идеальны и в каждый момент времени допускают поворот всей системы как твердого тела вокруг неподвижной вертикальной оси  $AB$  ( $Cz$ ). По теореме об изменении кинетического момента системы имеем

$$\frac{dK_{Cz}}{dt} = L,$$

где  $K_{Cz}$  — проекция кинетического момента системы на ось  $Cz$ . Кинетический момент системы складывается из кинетического момента стрелы и кинетического момента тележки, поэтому

$$K_{Cz} = J\omega + (J_1 + mx^2)\omega.$$

Поскольку

$$\frac{dK_{Cz}}{dt} = \frac{dK_{Cz}}{dx} \frac{dx}{dt} = v \frac{dK_{Cz}}{dx},$$

получаем дифференциальное уравнение, связывающее  $\omega$  с  $x$ ,

$$\frac{d}{dx} [(J + J_1 + mx^2)\omega] = \frac{L}{v}.$$

Тогда с учетом начальных данных находим

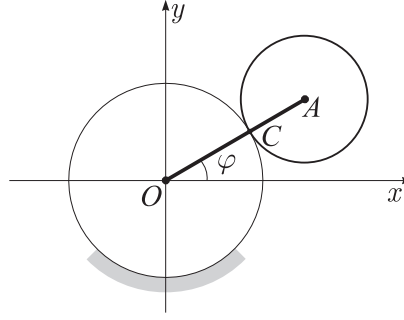
$$(J + J_1 + mx^2)\omega = \frac{L}{v}(x - x_0).$$

Таким образом, искомое выражение для угловой скорости  $\omega$  имеет вид

$$\omega = \frac{L(x - x_0)}{v(J + J_1 + mx^2)}.$$

**Пример 5.** По внешней стороне горизонтальной неподвижной окружности радиуса  $r_1$  с центром  $O$  катится без скольжения, оставаясь в горизонтальной плоскости, однородный диск массы  $m_1$  радиуса  $r_2$ . Диск приводится в движение из состояния покоя кривошипом  $OA$  ( $A$  — центр диска), на который

действуют пара сил с постоянным моментом  $L$ . Найти угловую скорость кривошипа в зависимости от его угла поворота, считая кривошип однородным стержнем массы  $m_2$ .



К примеру 5.

*Решение.* Введем неподвижную систему координат  $Oxyz$  так, что оси  $Ox$  и  $Oy$  лежат в плоскости движения диска, а ось  $Oz$  перпендикулярна этой плоскости и дополняет  $Ox$  и  $Oy$  до правой тройки.

Связи, наложенные на систему (неподвижная ось  $Oz$  вращения кривошипа; качение без скольжения диска по окружности), идеальны и не зависят от времени (почему?), следовательно, имеем место теорема об изменении кинетической энергии системы

$$dT = \sum_i (\mathbf{F}_i, d\mathbf{r}_i),$$

где  $T$  — кинетическая энергия системы,  $\sum_i (\mathbf{F}_i, d\mathbf{r}_i)$  — элементарная работа всех заданных сил на действительных перемещениях точек, в которых они приложены.

В нашем случае элементарная работа заданных сил (пары сил, создающих момент  $L$ , и сил тяжести) равна  $Ld\varphi$ , где  $\varphi$  — угол поворота кривошипа (доказать). Кинетическая энергия системы складывается из кинетической энергии кривошипа и кинетической энергии диска. Поскольку кривошип вращается вокруг оси  $Oz$ , его кинетическая энергия равна

$$T_{\text{кр}} = \frac{1}{2} I_{Oz} \omega^2 = \frac{m_2(r_1 + r_2)^2}{6} \dot{\varphi}^2,$$

где  $I_{Oz}$  — момент инерции кривошипа относительно оси  $Oz$ ,  $\boldsymbol{\omega} = \omega \mathbf{e}_z = \dot{\varphi} \mathbf{e}_z$  — угловая скорость кривошипа. Кинетическую энергию диска найдем по формуле Кенига

$$T_{\text{д}} = \frac{m_1 v_A^2}{2} + \frac{1}{2} J_{Az} \omega_{\text{д}}^2,$$

где  $v_A = (r_1 + r_2)|\dot{\varphi}|$  — величина скорости центра диска,  $J_{Az}$  — момент инерции диска относительно оси, проходящей через точку  $A$  и перпендикулярной плоскости диска,  $\boldsymbol{\omega}_{\text{д}} = \omega_{\text{д}} \mathbf{e}_z$  — угловая скорость диска. Диск катится по окружности без скольжения, поэтому скорость точки диска, совпадающей в данный момент с точкой касания  $C$ , равна нулю. Тогда из формулы Эйлера  $\mathbf{v}_A = [\boldsymbol{\omega}_{\text{д}} \times \overrightarrow{CA}]$  получаем

$$\boldsymbol{\omega}_{\text{д}} = \frac{(r_1 + r_2)\dot{\varphi}}{r_2} \mathbf{e}_z.$$

Кинетическая энергия диска равна

$$T_d = \frac{m_1}{2}(r_1 + r_2)^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{m_1 r_2^2}{4} \left( \frac{r_1 + r_2}{r_2} \right)^2 \dot{\varphi}^2 = \frac{3}{4} m_1 (r_1 + r_2)^2 \dot{\varphi}^2.$$

В результате теорема об изменении кинетической энергии системы принимает вид

$$d \left[ \frac{m_2 (r_1 + r_2)^2}{6} \dot{\varphi}^2 + \frac{3}{4} m_1 (r_1 + r_2)^2 \dot{\varphi}^2 \right] = L d\varphi.$$

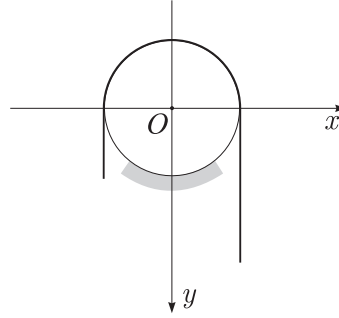
Интегрируя, получаем

$$\frac{9m_1 + 2m_2}{12} (r_1 + r_2)^2 \dot{\varphi}^2 = L\varphi + \text{const.}$$

Будем считать, что угловая скорость  $\omega = \dot{\varphi}$  кривошипа равна нулю, когда  $\varphi = 0$ . Таким образом, искомая зависимость  $\omega$  от  $\varphi$  имеет вид

$$\omega = \frac{2}{r_1 + r_2} \sqrt{\frac{3L}{9m_1 + 2m_2}}.$$

**Пример 6.** Однородная нерастяжимая весомая нить массы  $m$  и длины  $2l$ , висевшая на гладком цилиндре радиуса  $r$  с горизонтальной осью и находящаяся в равновесии, начинает движение со скоростью  $v_0$ . Найти скорость движения нити в тот момент, когда она сойдет с цилиндра. Свободные концы нити не раскачиваются.



К примеру 6.

*Решение.* Движение нити происходит в плоскости, перпендикулярной оси цилиндра. Введем неподвижную систему координат  $Oxyz$  с началом в точке  $O$ , лежащей на оси цилиндра, плоскость  $Oxy$  является плоскостью движения нити, ось  $Oy$  направлена по вертикали вниз, ось  $Oz$  направлена вдоль оси цилиндра.

Связи, наложенные на систему, идеальны и не зависят от времени, заданная сила (сила тяжести) имеет силовую функцию, следовательно, полная механическая энергия системы сохраняется. Уравнение движение можно получить из интеграла энергии

$$\frac{mv^2}{2} - mgy_C = h$$

или

$$\frac{mv^2}{2} - mgy_C = \frac{mv_0^2}{2} - mgy_C(0),$$

где  $v$  — скорость нити,  $y_C$  — ордината центра масс  $C$  нити,  $h$  — постоянная интеграла энергии. В начальный момент центр масс нити можно найти как центр масс двух одинаковых параллельных отрезков нити длины



$l - \frac{\pi r}{2}$  и массы  $\frac{m}{2l} \left( l - \frac{\pi r}{2} \right)$ , центр масс которых находится на оси  $Oy$  и имеет ординату

$$y_{\parallel} = \frac{1}{2} \left( l - \frac{\pi r}{2} \right),$$

и отрезка нити, охватывающей цилиндр по полуокружности, массы  $\frac{m\pi r}{2l}$ , ордината центра масс которого равна

$$y_{\smile} = -\frac{2r}{\pi}$$

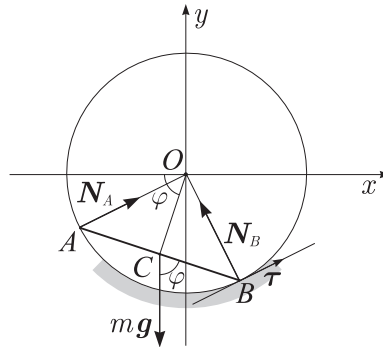
(доказать). Отсюда в начальный момент центр масс нити имеет ординату

$$y_C(0) = \frac{1}{2l} \left( l - \frac{\pi r}{2} \right)^2 - \frac{r^2}{l}.$$

В момент схода нити с цилиндра  $y_C = l$ . Таким образом, из интеграла энергии следует, что

$$v = \sqrt{v_0^2 + g \left( l + \pi r - \frac{r^2}{l} \left( \frac{\pi^2}{4} - 2 \right) \right)}.$$

**Пример 7.** Однородный стержень  $AB$  массы  $m$  и длины  $2l$  скользит своими концами без трения по неподвижной вертикальной окружности радиуса  $r = \sqrt{2l}$  под действием силы тяжести. Найти реакции в точках контакта стержня с окружностью как функции угла  $\varphi$ , образованного отрезком  $OC$ , соединяющим центр  $O$  окружности с центром  $C$  стержня, с горизонтом. В начальный момент стержень покоился и радиус  $OA$  был горизонтален.



К примеру 7.

*Решение.* Введем неподвижную систему координат  $Oxyz$  с началом в центре  $O$  окружности так, что ось  $Ox$  лежит в плоскости окружности и горизонтальна, ось  $Oy$  направлена по вертикали вверх, ось  $Oz$  перпендикулярна плоскости окружности и дополняет  $Ox$  и  $Oy$  до правой тройки.

Освободим систему от связей, то есть будем рассматривать стержень как свободное тело, находящееся под действием заданной силы  $m\mathbf{g}$  (силы тяжести) и неизвестных реакций связей  $\mathbf{N}_A$  и  $\mathbf{N}_B$ , в силу гладкости связей, направленных по радиусам окружности в точках  $A$  и  $B$ . Выпишем теорему о движении центра масс  $C$  стержня

$$m\mathbf{a}_C = m\mathbf{g} + \mathbf{N}_A + \mathbf{N}_B,$$

где  $\mathbf{a}_C$  — ускорение центра масс стержня. Найдя выражение для ускорения центра масс стержня как функцию указанного в условии угла  $\varphi$ , можно будет вычислить и искомые реакции  $N_A$  и  $N_B$ , например,

из уравнений, представляющих проекции векторного уравнения движения центра масс на касательную и нормаль к окружности в точке  $B$ . Поскольку  $\triangle AOB$  прямоугольный, в каждое из уравнений войдет по одной неизвестной реакции

$$ma_\tau = -mg \cos \gamma + N_A,$$

$$ma_\nu = -mg \sin \gamma + N_B,$$

где  $a_\tau$  и  $a_\nu$  — проекции ускорения центра масс на касательную и нормаль к окружности в точке  $B$  соответственно, угол  $\gamma = \left(\pi - \frac{\pi}{4} - \varphi\right)$  — угол, образованный касательной с вертикалью. Таким образом, реакции определяются из уравнений

$$ma_\tau = mg \cos \left(\frac{\pi}{4} + \varphi\right) + N_A,$$

$$ma_\nu = -mg \sin \left(\frac{\pi}{4} + \varphi\right) + N_B.$$

Центр масс  $C$  стержня движется по окружности радиуса  $OC$ , ускорение точки  $C$  представляется суммой центростремительного и вращательного ускорений

$$\mathbf{a}_C = -\dot{\varphi}^2 \overrightarrow{OC} + \ddot{\varphi} |\overrightarrow{OC}| \frac{\overrightarrow{AB}}{|\overrightarrow{AB}|},$$

откуда

$$a_\tau = \frac{\sqrt{2}}{2} l \dot{\varphi}^2 + \frac{\sqrt{2}}{2} l \ddot{\varphi} = \frac{\sqrt{2}}{2} l (\dot{\varphi}^2 + \ddot{\varphi}),$$

$$a_\nu = \frac{\sqrt{2}}{2} l \dot{\varphi}^2 - \frac{\sqrt{2}}{2} l \ddot{\varphi} = \frac{\sqrt{2}}{2} l (\dot{\varphi}^2 - \ddot{\varphi}).$$

Для нахождения  $\ddot{\varphi}$  и  $\dot{\varphi}$  можно воспользоваться либо теоремой об изменении кинетического момента относительно оси  $Oz$ , либо теоремой об изменении кинетической энергии. Воспользуемся теоремой об изменении кинетического момента относительно оси  $Oz$ . Вычислим кинетический момент стержня относительно оси  $Oz$ , используя формулу Кенига,

$$(\mathbf{K}_O, \mathbf{e}_z) = ((m[\overrightarrow{OC} \times \mathbf{v}_C] + I_{Cz} \omega \mathbf{e}_z), \mathbf{e}_z) = ml^2 \dot{\varphi} + \frac{ml^2}{3} \dot{\varphi},$$

где  $I_{Cz}$  — момент инерции стержня относительно оси, проходящей через центр масс стержня и перпендикулярной плоскости движения,  $\omega = \dot{\varphi} \mathbf{e}_z$  — угловая скорость стержня. Момент сил относительно оси  $Oz$  равен

$$(([\overrightarrow{OC} \times m\mathbf{g}] + [\overrightarrow{OA} \times \mathbf{N}_A] + [\overrightarrow{OB} \times \mathbf{N}_B]), \mathbf{e}_z) = mgl \cos \varphi.$$

Записав теорему об изменении кинетического момента стержня относительно оси  $Oz$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{4}{3} ml^2 \dot{\varphi} \right) = mgl \cos \varphi,$$

находим выражение для углового ускорения

$$\ddot{\varphi} = \frac{3}{4} \frac{g}{l} \cos \varphi.$$

Понижая порядок последнего уравнения, переходя к дифференцированию по  $\varphi$ , имеем

$$\frac{d}{d\varphi} \frac{\dot{\varphi}^2}{2} = \frac{3}{4} \frac{g}{l} \cos \varphi.$$

Отсюда с учетом начальных данных

$$\dot{\varphi}^2 = \frac{3}{2} \frac{g}{l} \left( \sin \varphi - \frac{\sqrt{2}}{2} \right).$$

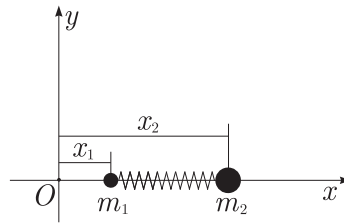
После подстановки найденных выражений для  $\ddot{\varphi}$  и  $\dot{\varphi}$  как функций угла  $\varphi$  в уравнения для реакций получаем

$$\begin{aligned} N_A &= -mg \cos \left( \frac{\pi}{4} + \varphi \right) + ma_\tau = \\ &= -mg \frac{\sqrt{2}}{2} (\cos \varphi - \sin \varphi) + m \frac{\sqrt{2}}{2} l \left( \frac{3}{2} \frac{g}{l} \left( \sin \varphi - \frac{\sqrt{2}}{2} \right) + \frac{3}{4} \frac{g}{l} \cos \varphi \right) = \\ &= \frac{\sqrt{2}}{8} mg (10 \sin \varphi - \cos \varphi - 3\sqrt{2}); \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} N_B &= mg \sin \left( \frac{\pi}{4} + \varphi \right) + ma_\nu = \\ &= mg \frac{\sqrt{2}}{2} (\cos \varphi + \sin \varphi) + m \frac{\sqrt{2}}{2} l \left( \frac{3}{2} \frac{g}{l} \left( \sin \varphi - \frac{\sqrt{2}}{2} \right) - \frac{3}{4} \frac{g}{l} \cos \varphi \right) = \\ &= \frac{\sqrt{2}}{8} mg (10 \sin \varphi + \cos \varphi - 3\sqrt{2}). \end{aligned}$$

Получите результат, используя теорему об изменении кинетической энергии.

**Пример 8.** Найти движение системы, состоящей из двух масс  $m_1$  и  $m_2$ , насаженных на гладкий горизонтальный стержень (ось  $Ox$ ); массы связаны пружиной жесткости  $s$  и могут двигаться поступательно вдоль стержня. Расстояние между центрами масс при ненапряженной пружине равно  $l$ . Состояние системы в начальный момент определяется следующими значениями координат и скоростей центров масс  $x_1 = 0$ ,  $\dot{x}_1 = u_0$ ,  $x_2 = l$ ,  $\dot{x}_2 = 0$ .



К примеру 8.

*Решение.* Положение системы определяется двумя координатами:  $x_1$  и  $x_2$ . Уравнения движения могут быть получены из теоремы об изменении количества движения системы в проекции на ось  $Ox$  (связи идеальны и допускают поступательное перемещение системы как твердого тела вдоль стержня)

$$\frac{d}{dt}(m_1 \dot{x}_1 + m_2 \dot{x}_2) = 0 \quad \text{или} \quad m_1 \ddot{x}_1 + m_2 \ddot{x}_2 = 0$$

и теоремы об изменении кинетической энергии (связи идеальны и не зависят от времени)

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{m_1 \dot{x}_1^2}{2} + \frac{m_2 \dot{x}_2^2}{2} \right) = \frac{dU}{dt},$$

где  $U = -\frac{c(x_2 - x_1 - l)^2}{2}$  — силовая функция упругой силы. Из первого уравнения следует первый интеграл

$$m_1 \dot{x}_1 + m_2 \dot{x}_2 = m_1 u_0,$$

откуда получаем

$$m_1 x_1 + m_2 x_2 = m_1 u_0 t + m_2 l.$$

Второе уравнение после дифференцирования принимает вид

$$m_1 \dot{x}_1 \ddot{x}_1 + m_2 \dot{x}_2 \ddot{x}_2 = -c(x_2 - x_1 - l)(\dot{x}_2 - \dot{x}_1)$$

или с учетом того, что  $\ddot{x}_2 = -\frac{m_1}{m_2} \ddot{x}_1$ ,

$$m_1 \ddot{x}_1 (\dot{x}_1 - \dot{x}_2) = -c(x_2 - x_1 - l)(\dot{x}_2 - \dot{x}_1).$$

Поскольку  $\dot{x}_1 - \dot{x}_2 \neq 0$  (почему?), имеем

$$m_1 \ddot{x}_1 = c(x_2 - x_1 - l).$$

Используя выражение для  $x_2$  через  $x_1$  и время  $t$

$$x_2 = -\frac{m_1}{m_2} x_1 + \frac{m_1 u_0}{m_2} t + l,$$

получаем дифференциальное уравнение для  $x_1$

$$\ddot{x}_1 = -\omega^2 x_1 + \frac{c u_0}{m_2} t, \quad \omega^2 = c \left( \frac{1}{m_1} + \frac{1}{m_2} \right).$$

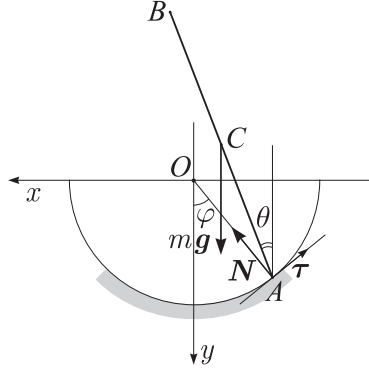
Решая это линейное неоднородное дифференциальное уравнение, находим

$$x_1 = \frac{1}{m_1 + m_2} \left( m_1 u_0 t + \frac{m_2 u_0}{\omega} \sin \omega t \right).$$

Для  $x_2$  прямой подстановкой имеем

$$x_2 = l + \frac{1}{m_1 + m_2} \left( m_1 u_0 t - \frac{m_1 u_0}{\omega} \sin \omega t \right).$$

**Пример 9.** Однородный стержень  $AB$  массы  $m$  и длины  $2l$  движется в вертикальной плоскости под действием силы тяжести, скользя концом  $A$  по внутренней стороне гладкой полуокружности радиуса  $r$ . Составить уравнения движения стержня.



К примеру 9.

*Решение.* Введем неподвижную систему координат  $Oxyz$  с началом в центре  $O$  окружности, ось  $Ox$  горизонтальна и лежит в плоскости движения стержня, ось  $Oy$  направлена по вертикали вниз, ось  $Oz$  перпендикулярна плоскости движения и дополняет  $Ox$  и  $Oy$  до правой тройки.

Положение конца  $A$  стержня и угол  $\theta$ , составляющий стержнем с вертикалью, определяют положение стержня в любой момент времени. Положение конца  $A$  можно задать углом  $\varphi$  между радиусом  $OA$  окружности и вертикалью. Таким образом, система имеет две степени свободы.

Так как связи, наложенные на систему, идеальны и не зависят от времени, а заданная сила (сила тяжести) допускает силовую функцию, то по теореме об изменении кинетической энергии имеет место интеграл энергии

$$T = U + h.$$

Здесь  $T$  — кинетическая энергия стержня,  $U$  — силовая функция силы тяжести,  $h$  — постоянная интеграла энергии. Кинетическую энергию стержня найдем по формуле Кенига

$$T = \frac{mv_C^2}{2} + \frac{1}{2}I_{Cz}\omega^2,$$

где  $\mathbf{v}_C$  — скорость центра масс  $C$  стержня,  $I_{Cz} = \frac{ml^2}{3}$  — момент инерции стержня относительно оси, проходящей через центр масс  $C$  и перпендикулярной плоскости движения,  $\boldsymbol{\omega} = \dot{\theta}\mathbf{e}_z$  — угловая скорость стержня. Скорость центра масс по формуле Эйлера представляется в виде

$$\mathbf{v}_C = \mathbf{v}_A + [\boldsymbol{\omega} \times \overrightarrow{AC}].$$

Точка  $A$  движется по окружности, поэтому  $\mathbf{v}_A = r\dot{\varphi}\boldsymbol{\tau}$ ,  $\boldsymbol{\tau}$  — единичный касательный вектор к окружности в точке  $A$ . Легко видеть, что

$$v_C^2 = r^2\dot{\varphi}^2 + l^2\dot{\theta}^2 - 2rl\dot{\varphi}\dot{\theta}\cos(\varphi - \theta).$$

Силовая функция силы тяжести равна

$$U = mgy_C = mg(r\cos\varphi - l\cos\theta),$$

где  $y_C$  — ордината центра масс стержня. Таким образом, закон сохранения энергии принимает вид

$$\frac{m}{2} \left( r^2 \dot{\varphi}^2 + l^2 \dot{\theta}^2 - 2rl \dot{\varphi} \dot{\theta} \cos(\varphi - \theta) \right) + \frac{ml^2}{6} \dot{\theta}^2 = mg(r \cos \varphi - l \cos \theta) + h.$$

Для получения второго уравнения движения воспользуемся теоремой о движении центра масс  $C$

$$m \mathbf{a}_C = m \mathbf{g} + \mathbf{N},$$

где  $\mathbf{a}_C$  — ускорение центра масс,  $\mathbf{N}$  — реакция связи в точке  $A$ . Проекция этого векторного уравнения на касательную к окружности в точке  $A$  имеет вид

$$m(\mathbf{a}_C, \boldsymbol{\tau}) = -mg \sin \varphi.$$

Ускорение точки  $C$  определяем по формуле Ривальса

$$\mathbf{a}_C = \mathbf{a}_A + [\boldsymbol{\varepsilon} \times \overrightarrow{AC}] - \omega^2 \overrightarrow{AC}, \quad \boldsymbol{\varepsilon} = \dot{\boldsymbol{\omega}}.$$

Ускорение точки  $A$  равно

$$\mathbf{a}_A = r \ddot{\varphi} \boldsymbol{\tau} + r \dot{\varphi}^2 \boldsymbol{\nu},$$

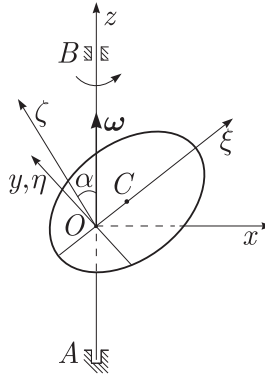
где  $\boldsymbol{\nu}$  — единичный вектор внутренней нормали к окружности в точке  $A$ . Тогда проекция ускорения точки  $C$  на касательную равна

$$(\mathbf{a}_C, \boldsymbol{\tau}) = r \ddot{\varphi} - l \ddot{\theta} \cos(\varphi - \theta) - l \dot{\theta}^2 \sin(\varphi - \theta).$$

Таким образом, второе уравнение движения принимает вид

$$r \ddot{\varphi} - l \ddot{\theta} \cos(\varphi - \theta) - l \dot{\theta}^2 \sin(\varphi - \theta) = -g \sin \varphi.$$

**Пример 10.** Однородный круглый диск массы  $m$  и радиуса  $R$  вращается без трения с угловой скоростью  $\omega$  вокруг неподвижной вертикальной оси  $AB$ , проходящей через точку  $O$  диска и составляющей с нормалью к плоскости диска угол  $\alpha$ . Расстояние от центра  $C$  диска до точки  $O$  равно  $OC = e$ . Прямые  $AB$ ,  $OC$  и нормаль к плоскости диска лежат в одной плоскости. Найти реакции в подшипниках  $A$  и  $B$ , если  $OA = a$ ,  $OB = b$ .



К примеру 10.

*Решение.* Искомые реакции в подшипниках  $\mathbf{R}_A$  и  $\mathbf{R}_B$  удовлетворяют уравнениям движения диска, следующим из теоремы об изменении кинетического момента относительно точки  $O$  и теоремы о движении центра масс

$$\frac{d\mathbf{K}_O}{dt} = [\vec{OC} \times m\mathbf{g}] + [\vec{OA} \times \mathbf{R}_A] + [\vec{OB} \times \mathbf{R}_B],$$

$$m\mathbf{a}_C = m\mathbf{g} + \mathbf{R}_A + \mathbf{R}_B,$$

где  $\mathbf{K}_O$  — кинетический момент диска относительно точки  $O$ ,  $\mathbf{a}_C$  — ускорение центра масс  $C$  диска.

Введем подвижную систему координат  $Oxyz$  с началом в точке  $O$ , ось  $Oz$  которой совпадает с неподвижной вертикальной осью вращения  $AB$ , ось  $Ox$  лежит в плоскости  $ACB$ , ось  $Oy$  дополняет  $Ox$  и  $Oz$  до правой тройки. Заметим, что ось  $Oy$  лежит в плоскости диска и ортогональна диаметру, проходящему через точку  $O$ . Также введем подвижную систему координат  $O\xi\eta\zeta$ , получаемую поворотом осей  $Oxyz$  вокруг оси  $Oy$  на угол  $\alpha$  по часовой стрелке. Тогда диаметр диска, проходящий через точку  $O$ , лежит на оси  $O\xi$ , а  $O\zeta$  — нормаль к плоскости диска. Единичные векторы подвижных систем координат  $Oxyz$  и  $O\xi\eta\zeta$  будем обозначать  $\mathbf{e}_x, \mathbf{e}_y, \mathbf{e}_z$  и  $\mathbf{e}_\xi, \mathbf{e}_\eta, \mathbf{e}_\zeta$  соответственно. Подвижные системы координат  $Oxyz$  и  $O\xi\eta\zeta$  вращаются вокруг неподвижной оси  $Oz$  с угловой скоростью  $\boldsymbol{\omega} = \omega\mathbf{e}_z$ .

Оси  $O\xi, O\eta, O\zeta$  представляют собой главные оси инерции однородного диска относительно точки  $O$  (почему?), следовательно, кинетический момент диска относительно точки  $O$  равен

$$\mathbf{K}_O = I_{O\xi}\omega_\xi\mathbf{e}_\xi + I_{O\eta}\omega_\eta\mathbf{e}_\eta + I_{O\zeta}\omega_\zeta\mathbf{e}_\zeta,$$

где  $I_{O\xi}, I_{O\eta}, I_{O\zeta}$  — моменты инерции диска относительно осей  $O\xi, O\eta, O\zeta$ ;  $\omega_\xi, \omega_\eta, \omega_\zeta$  — проекции вектора угловой скорости на оси  $O\xi, O\eta, O\zeta$  соответственно. Поскольку

$$\boldsymbol{\omega} = \omega\mathbf{e}_z = \omega \sin \alpha \mathbf{e}_\xi + \omega \cos \alpha \mathbf{e}_\zeta,$$

а  $I_{O\xi} = \frac{mr^2}{4}$ ,  $I_{O\zeta} = \frac{mR^2}{2} + me^2$ , получаем

$$\mathbf{K}_O = \frac{mR^2}{4}\omega \sin \alpha \mathbf{e}_\xi + \left( \frac{mR^2}{2} + me^2 \right) \omega \cos \alpha \mathbf{e}_\zeta.$$

С учетом того, что

$$\mathbf{e}_\xi = \cos \alpha \mathbf{e}_x + \sin \alpha \mathbf{e}_z,$$

$$\mathbf{e}_\zeta = -\sin \alpha \mathbf{e}_x + \cos \alpha \mathbf{e}_z,$$

вектор кинетического момента диска относительно точки  $O$  (в абсолютном движении) принимает вид

$$\mathbf{K}_O = -\left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \sin \alpha \cos \alpha \omega \mathbf{e}_x + \left( \frac{mR^2}{4} + \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \cos^2 \alpha \right) \omega \mathbf{e}_z.$$

Производная кинетического момента по времени равна

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{K}_O}{dt} = & -\left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \sin \alpha \cos \alpha \dot{\omega} \mathbf{e}_x + \left( \frac{mR^2}{4} + \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \cos^2 \alpha \right) \dot{\omega} \mathbf{e}_z - \\ & - \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \omega \sin \alpha \cos \alpha \dot{\mathbf{e}}_x + \left( \frac{mR^2}{4} + \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \cos^2 \alpha \right) \omega \dot{\mathbf{e}}_z. \end{aligned}$$

Система координат  $Oxyz$  вращается вокруг оси  $Oz$  с угловой скоростью  $\boldsymbol{\omega} = \omega \mathbf{e}_z$ , поэтому

$$\dot{\mathbf{e}}_x = [\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{e}_x] = \omega \mathbf{e}_y, \quad \dot{\mathbf{e}}_z = [\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{e}_z] = 0$$

и

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{K}_O}{dt} = & - \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \sin \alpha \cos \alpha \dot{\omega} \mathbf{e}_x + \\ & + \left( \frac{mR^2}{4} + \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \cos^2 \alpha \right) \dot{\omega} \mathbf{e}_z - \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \sin \alpha \cos \alpha \omega^2 \mathbf{e}_y. \end{aligned}$$

Считая, что в точке  $A$  — сферический шарнир, а в точке  $B$  — цилиндрический, представим неизвестные реакции в подшипниках в виде

$$\mathbf{R}_A = R_{Ax} \mathbf{e}_x + R_{Ay} \mathbf{e}_y + R_{Az} \mathbf{e}_z, \quad \mathbf{R}_B = R_{Bx} \mathbf{e}_x + R_{By} \mathbf{e}_y.$$

Тогда моменты силы тяжести и реакций относительно точки  $O$  равны

$$\begin{aligned} [\overrightarrow{OC} \times m\mathbf{g}] &= -[(e \cos \alpha \mathbf{e}_x + e \sin \alpha \mathbf{e}_z) \times mge \mathbf{e}_z] = mge \cos \alpha \mathbf{e}_y, \\ [\overrightarrow{OA} \times \mathbf{R}_A] &= [-ae \mathbf{e}_z \times (R_{Ax} \mathbf{e}_x + R_{Ay} \mathbf{e}_y + R_{Az} \mathbf{e}_z)] = -aR_{Ax} \mathbf{e}_y + aR_{Ay} \mathbf{e}_x, \\ [\overrightarrow{OB} \times \mathbf{R}_B] &= [be \mathbf{e}_z \times (R_{Bx} \mathbf{e}_x + R_{By} \mathbf{e}_y)] = bR_{Bx} \mathbf{e}_y - bR_{By} \mathbf{e}_x. \end{aligned}$$

Таким образом, по теореме об изменении кинетического момента относительно точки  $O$  получаем систему уравнений

$$\begin{aligned} - \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \sin \alpha \cos \alpha \dot{\omega} &= aR_{Ay} - bR_{By}, \\ - \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \omega^2 \sin \alpha \cos \alpha &= mge \cos \alpha - aR_{Ax} + bR_{Bx}, \\ \left( \frac{mR^2}{4} + \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \cos^2 \alpha \right) \dot{\omega} &= 0. \end{aligned}$$

Из последнего уравнения системы следует, что  $\omega = \text{const}$ , то есть диск вращается вокруг оси  $Oz$  с постоянной угловой скоростью. Тогда

$$\begin{aligned} 0 &= aR_{Ay} - bR_{By}, \\ - \left( \frac{mR^2}{4} + me^2 \right) \omega^2 \sin \alpha \cos \alpha &= mge \cos \alpha - aR_{Ax} + bR_{Bx}. \end{aligned}$$

Поскольку плоскость  $Oxz$  также вращается вокруг оси  $Oz$  с постоянной угловой скоростью  $\boldsymbol{\omega} = \omega \mathbf{e}_z$ , центр масс  $C$  диска как точка плоскости  $Oxz$  движется по окружности радиуса  $e \cos \alpha$  и ее ускорение равно

$$\mathbf{a}_C = -e \cos \alpha \omega^2 \mathbf{e}_x.$$

Согласно теореме о движении центра масс в проекциях на оси системы координат  $Oxyz$  получаем

$$-me \cos \alpha \omega^2 = R_{Ax} + R_{Bx},$$

$$0 = R_{Ay} + R_{By},$$

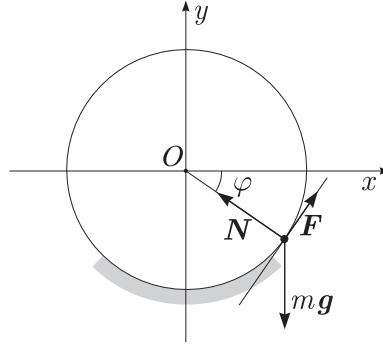
$$0 = R_{Az} - mg.$$



Решая выписанные уравнения совместно, находим неизвестные компоненты реакций в подшипниках

$$\begin{aligned} R_{Ax} &= \frac{m\omega^2 \cos \alpha}{a+b} \left[ \left( \frac{R^2}{4} + e^2 \right) \sin \alpha - eb \right] + \frac{mge \cos \alpha}{a+b}, \\ R_{Bx} &= -\frac{m\omega^2 \cos \alpha}{a+b} \left[ \left( \frac{R^2}{4} + e^2 \right) \sin \alpha + ea \right] - \frac{mge \cos \alpha}{a+b}, \\ R_{Ay} &= R_{By} = 0, \\ R_{Az} &= mg. \end{aligned}$$

**Пример 11.** Тяжелая точка движется по вертикальной шероховатой окружности радиуса  $r$ , выходя из конца горизонтального диаметра без начальной скорости. Зная коэффициент трения скольжения  $f$ , найти скорость, с которой точка достигнет наинизшего положения.



К примеру 11.

*Решение.* Определяя положение точки на окружности углом  $\varphi$ , выпишем ее уравнения движения в проекции на касательную и нормаль к окружности

$$\begin{aligned} m \frac{dv}{dt} &= mg \cos \varphi - F, \\ m \frac{v^2}{r} &= -mg \sin \varphi + N, \end{aligned}$$

где  $N$  — нормальная реакция связи,  $F = fN$  — сила трения.

Выражая нормальную реакцию из второго уравнения и подставляя найденное выражение в первое, получаем

$$\frac{dv}{dt} = -f \frac{v^2}{r} + g(\cos \varphi - f \sin \varphi).$$

Поскольку

$$\frac{dv}{dt} = \frac{dv}{d\varphi} \frac{d\varphi}{dt} = \frac{dv}{dt} \frac{v}{r} = \frac{1}{2} \frac{d(v^2/r)}{d\varphi},$$

из последнего соотношения следует дифференциальная связь между скоростью точки  $v$  и углом  $\varphi$ , определяющим ее положение,

$$\frac{1}{2} \frac{d}{d\varphi} \left( \frac{v^2}{r} \right) = -f \frac{v^2}{r} + g(\cos \varphi - f \sin \varphi).$$

Получили линейное неоднородное уравнение с искомой функцией  $\frac{v^2}{r}$ . Его решение представляется как сумма общего решения соответствующего однородного уравнения и частного решение неоднородного,

которое можно найти в виде  $A \sin \varphi + B \cos \varphi$ . Общее решение однородного уравнения

$$\frac{v^2}{r} = C e^{-2f\varphi},$$

где  $C$  — произвольная постоянная. Подставляя частное решение в уравнение, находим значения для  $A$  и  $B$

$$A = 2g \frac{1 - 2f^2}{1 + 4f^2}, \quad B = 6g \frac{f}{1 + 4f^2}.$$

Таким образом, общее решение неоднородного уравнения имеет вид

$$\frac{v^2}{r} = C e^{-2f\varphi} + 2g \frac{1 - 2f^2}{1 + 4f^2} \sin \varphi + 6g \frac{f}{1 + 4f^2} \cos \varphi.$$

Из начальных данных  $v = 0$  при  $\varphi = 0$  следует

$$C = -6g \frac{f}{1 + 4f^2}.$$

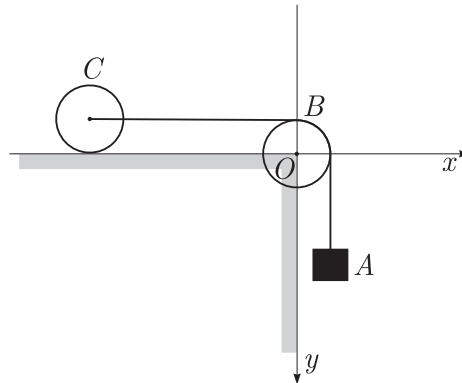
Отсюда

$$\frac{v^2}{r} = -\frac{6gf}{1 + 4f^2} e^{-2f\varphi} + \frac{2g}{1 + 4f^2} ((1 - 2f^2) \sin \varphi + 3f \cos \varphi).$$

При  $\varphi = \frac{\pi}{2}$  точка достигнет наинизшего положения и ее скорость примет значение

$$v = \sqrt{\frac{2gr}{1 + 4f^2} (1 - 2f^2 - 3e^{-f\pi})}.$$

**Пример 12.** Груз  $A$  массы  $m_1$  подвешен к однородному нерастяжимому канату массы  $m_2$  длины  $L$ . Канат переброшен через блок  $B$ , вращающийся вокруг оси  $O$ , перпендикулярной к плоскости чертежа. Канат по блоку не проскальзывает. Второй конец каната прикреплен к оси катка  $C$ , катящегося без скольжения по неподвижной горизонтальной плоскости. Блок  $B$  и каток  $C$  — однородные круглые диски массы  $m_3$  радиуса  $r$ . Коэффициент трения качения катка  $C$  о горизонтальную плоскость равен  $f_k$ . В начальный момент система покоилась и с блока  $B$  свисала часть каната длины  $l$ . Определить скорость груза  $A$  в зависимости от его вертикального перемещения  $h$ .



К примеру 12.

**Решение.** Введем неподвижную систему координат  $Oxyz$  с началом в центре  $O$  блока  $B$ , ось  $Ox$  горизонтальна и лежит в плоскости движения системы,  $Oy$  направлена по вертикали вниз, ось  $Oz$  перпендикулярна плоскости движения и дополняет  $Ox$  и  $Oy$  до правой тройки.

Рассматриваемая система имеет одну степень свободы, ее положение в любой момент времени может быть задано вертикальной координатой груза  $A$  — координатой  $y$ . Для получения уравнения движения воспользуемся теоремой об изменении кинетической энергии  $dT = dA$ , где  $T$  — кинетическая энергия системы,  $dA$  — элементарная работа всех заданных сил и реакций связей на действительных перемещениях точек системы, в которых они приложены.

Кинетическая энергия системы складывается из кинетических энергий отдельных частей системы:

$$\begin{aligned} \text{груза } A: \quad T_{\text{гр}} &= \frac{m_1 \dot{y}^2}{2}; \\ \text{каната:} \quad T_{\text{кан}} &= \frac{m_2 \dot{y}^2}{2}; \\ \text{блока:} \quad T_{\text{бл}} &= \frac{1}{2} I_{\text{бл}} \omega_{\text{бл}}^2 = \frac{m_3 \dot{y}^2}{4}; \\ \text{катка:} \quad T_{\text{к}} &= \frac{m_3 v_C^2}{2} + \frac{1}{2} I_{\text{к}} \omega_{\text{к}}^2 = \frac{m_3 \dot{y}^2}{2} + \frac{m_3 \dot{y}^2}{4} = \frac{3m_3 \dot{y}^2}{4}. \end{aligned}$$

Здесь  $I_{\text{бл}} = \frac{m_3 r^2}{2}$  — момент инерции блока относительно оси  $Oz$ ,  $\omega_{\text{бл}} = \frac{\dot{y}}{r} \mathbf{e}_z$  — угловая скорость блока,  $\mathbf{v}_C$  — скорость центра масс катка,  $I_{\text{к}} = \frac{m_3 r^2}{2}$  — момент инерции катка относительно оси, проходящей через центр масс катка и перпендикулярной его плоскости,  $\omega_{\text{к}} = \frac{\dot{y}}{r} \mathbf{e}_z$  — угловая скорость катка.

Взаимодействие катка с прямой, по которой он катится без скольжения, сводится к реакции, приложенной к катку в точке контакта,

$$\mathbf{R} = -R_x \mathbf{e}_x - R_y \mathbf{e}_y$$

и паре сил с моментом силы трения качения

$$\mathbf{M} = -f_k R_y \frac{\omega_{\text{к}}}{|\omega_{\text{к}}|}.$$

Элементарная работа  $dA$  представляется суммой работ сил тяжести, действующих на груз  $A$  и канат, и работы трения качения, равной  $-f_k R_y \frac{dy}{r}$ , (почему?). Элементарная работа сил тяжести, поскольку эти силы потенциальны, равна  $dU_1 + dU_2$ , где  $U_1 = m_1 g y$ ,  $U_2 = m_2 g y_2$  — силовые функции для груза и каната соответственно,  $y_2$  — ордината центра масс каната. Координата  $y_2$ , исходя из определения центра масс, может быть найдена как координата центра масс трех отрезков каната: горизонтального, вертикального и дугообразного облегающего блок. Массы этих отрезков соответственно равны:  $\frac{m_2}{L} \left( L - y - \frac{\pi r}{2} \right)$ ,  $\frac{m_2}{L} y$ ,  $\frac{m_2}{L} \frac{\pi r}{2}$ , а ординаты их центров масс —  $(-r)$ ,  $\frac{y}{2}$ ,  $y_{\frown}$ . Таким образом, элементарная работа представляется в виде

$$dA = m_1 g dy + m_2 g d \left( -\frac{r}{L} \left( L - y - \frac{\pi r}{2} \right) + \frac{y^2}{2L} + \frac{\pi r}{2L} y_{\frown} \right) - \frac{f_k R_y}{r} dy.$$

Заметим, что  $y_{\frown}$  постоянна и ее можно не вычислять.

Для определения величины нормальной составляющей реакции  $R_y$  выпишем теорему об изменении кинетического момента относительно наивысшей точки блока  $B$  для части системы, состоящей из катка и горизонтального участка каната. Поскольку скорости точек горизонтального участка каната направлены

вдоль этого участка, его кинетический момент относительно наивысшей точки блока  $B$  равен нулю. Тогда

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{m_3 r^2}{2} \omega \right) = -m_3 g \left( L - y - \frac{\pi r}{2} \right) - \frac{m_2 g}{2L} \left( L - y - \frac{\pi r}{2} \right)^2 + R_y \left( L - y - \frac{\pi r}{2} \right) + R_x r - f_k R_y,$$

справа выписана сумма моментов сил тяжести катка и участка каната, составляющих реакции относительно наивысшей точки блока  $B$  и трения качения. Из теоремы об изменении кинетического момента катка относительно центра масс получаем

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{m_3 r^2}{2} \omega \right) = R_x r - f_k R_y.$$

Из этих двух уравнений определяем величину нормальной составляющей реакции

$$R_y = m_3 g + \frac{m_2 g}{2L} \left( L - y - \frac{\pi r}{2} \right).$$

Теперь теорема об изменении кинетической энергии принимает вид

$$d \left( \frac{1}{2} (m_1 + m_2 + 2m_3) \dot{y}^2 \right) = m_1 g dy + m_2 g d \left( \frac{ry}{L} + \frac{y^2}{2L} \right) - \frac{f_k}{r} \left( m_3 g + \frac{m_2 g}{2L} \left( L - y - \frac{\pi r}{2} \right) \right) dy.$$

Интегрируя левую часть полученного уравнения в пределах от 0 до  $v$ , а правую — от  $l$  до  $l + h$ , находим выражение для скорости груза в зависимости от его вертикального перемещения  $h$

$$\frac{1}{2} (m_1 + m_2 + 2m_3) v^2 = gh \left[ m_1 + \frac{m_2}{2L} (2r + 2l + h) - \frac{f_k}{r} \left( m_3 + m_2 \left( \frac{1}{2} - \frac{\pi r}{4L} - \frac{l}{2L} - \frac{h}{4L} \right) \right) \right].$$

Таким образом,

$$v = \sqrt{\frac{2gh \left[ m_1 + \frac{m_2}{2L} (2r + 2l + h) - \frac{f_k}{r} \left( m_3 + m_2 \left( \frac{1}{2} - \frac{\pi r}{4L} - \frac{l}{2L} - \frac{h}{4L} \right) \right) \right]}{m_1 + m_2 + 2m_3}}.$$

## Указания к задачам главы 2 "Динамика системы материальных точек" сборника "Задачи по теоретической механике"

**2.85.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс системы в проекции на горизонталь.

**2.86.** Воспользоваться теоремой об изменении количества движения в проекции на горизонталь для незакрепленного мотора, а затем для закрепленного. Незакрепленный мотор не будет подпрыгивать над фундаментом, если нормальная реакция связи неотрицательна.

**2.87.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс системы.

**2.88.** Воспользоваться законом сохранения кинетического момента относительно вертикальной оси, проходящей через точку  $O$  (ось вращения).

**2.89.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента относительно оси  $z$ .

**2.90.** Воспользоваться интегралом теоремы о движении центра масс, законом сохранения кинетического момента системы относительно центра масс и законом сохранения энергии.

- 2.91.** Воспользоваться законом сохранения кинетического момента системы относительно вертикальной оси, проходящей через центр окружности. Можно ли получить результат из теоремы об изменении кинетической энергии?
- 2.92.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс и теоремой об изменении кинетической энергии (или теоремой об изменении кинетического момента относительно центра масс диска).
- 2.93.** См. **2.92.**
- 2.94.** См. **2.92.**
- 2.95.** См. **2.92.**
- 2.96.** Воспользоваться интегралом энергии.
- 2.97.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетической энергии для системы.
- 2.98.** Воспользоваться законом сохранения энергии для системы.
- 2.99.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс в проекции на горизонталь, законом сохранения энергии и теоремой о движении центра масс в проекции на вертикаль.
- 2.100.** Воспользоваться законом сохранения кинетического момента относительно вертикали, проходящей через неподвижный конец, и законом сохранения энергии.
- 2.101.** Воспользоваться законом сохранения энергии для каждого из указанных случаев движения.
- 2.102.** Найти угловую скорость и угловое ускорение физического маятника либо из теоремы об изменении кинетического момента относительно неподвижной оси вращения, либо из интеграла энергии. Выписать теорему о движении центра масс в проекциях на указанные направления.
- 2.103.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента относительно оси подвеса (оси вращения) в каждом из указанных случаев и сравнить уравнения.
- 2.104.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетической энергии.
- 2.105.** Воспользоваться законом сохранения энергии и теоремой о движении центра масс. Необходимым условием отрыва стержня от стены является обращение реакции в точке  $A$  в нуль.
- 2.106.** Для освободившегося стержня выписать закон сохранения энергии и теорему о движении центра масс в проекции на горизонталь. В качестве начальных данных взять конечное состояние (в момент отрыва) стержня в задаче 2.105.
- 2.107.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс в проекции на вертикаль в момент обрыва нити и теоремой об изменении кинетического момента относительно центра масс в тот же момент.
- 2.108.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс в проекции на натянутую нить в момент обрыва другой и теоремой об изменении кинетического момента относительно центра масс в тот же момент.
- 2.109.** Воспользоваться законом сохранения энергии и теоремой о движении центра масс в проекции на нормаль к цилиндру в точке  $B$ . В момент отделения цилиндра от площадки нормальная составляющая реакции обращается в нуль.

- 2.110.** Разрезав нить и добавив в число внешних сил натяжение нити, выписать для каждого цилиндра теорему о движении центра масс в проекции на наклонную плоскость и теорему об изменении кинетического момента относительно центра масс.
- 2.111.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента относительно оси, проходящей через точку подвеса  $O$  и перпендикулярной плоскости движения, и теоремой об изменении кинетической энергии.
- 2.112.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс и теоремой об изменении кинетического момента относительно центра масс.
- 2.113.** Воспользоваться теоремой об изменении количества движения в проекции на горизонталь и теоремой об изменении кинетической энергии для системы.
- 2.114.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента относительно неподвижного конца стержня и теоремой об изменении кинетической энергии для системы.
- 2.115.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента относительно оси цилиндра и теоремой об изменении кинетической энергии для системы.
- 2.116.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс системы и теоремой об изменении кинетического момента относительно вертикальной оси, проходящей через центр масс системы.
- 2.117.** Воспользоваться теоремой об изменении количества движения в проекции на наклонную плоскость и нормаль к ней и теоремой об изменении кинетической энергии для системы.
- 2.118.** Найти компоненты угловой скорости в главных центральных осях инерции диска. Выписать компоненты кинетического момента в тех же осях.
- 2.119.** Найти компоненты угловой скорости в главных осях инерции диска относительно точки  $O$ . Выписать компоненты кинетического момента в тех же осях.
- 2.120.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента, исходя из его представления в главных центральных осях инерции диска (см. 2.118). Доказать, что горизонтальные составляющие реакций в подшипниках составляют пару.
- 2.121.** См. 2.118.
- 2.122.** См. 2.120.
- 2.123.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента относительно точки  $A$ , исходя из представления кинетического момента в главных осях инерции треугольника относительно точки  $A$ .
- 2.124.** Исходя из определения регулярной прецессии, представить компоненты угловой скорости в углах Эйлера и найти кинетический момент. С учетом того, что вектор кинетического момента составляет угол  $\theta$  с осью динамической симметрии гироскопа, получить соотношение между угловой скоростью собственного вращения гироскопа и угловой скоростью прецессии.
- 2.125.** Используя представление начальной угловой скорости диска в главных центральных осях, найти

кинетический момент диска для начального момента времени и угол, который составляет ось прецессии с плоскостью диска. Воспользоваться интегралом  $p^2 + q^2 = \text{const}$ , представив его через углы Эйлера.

**2.126.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента для ротора, считая, что кинетический момент направлен по оси ротора.

**2.127.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетического момента относительно точки  $O$ , считая, что кинетический момент направлен по оси гироскопа.

**2.128.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс и теоремой об изменении кинетического момента относительно точки  $A$  (или относительно центра масс) в момент обрыва нити.

**2.129.** В дифференциальном уравнении движения понизить порядок, перейдя к независимой переменной  $x$ . Получить зависимость между скоростью бруса и пройденным путем.

**2.130.** Выписать уравнение движения в проекции на касательную к окружности, имея в виду, что сила трения пропорциональна результирующей нормальной реакции. Получить дифференциальную связь между скоростью шарика и углом, задающим его положение на окружности.

**2.131.** Доказать, что точка движется по вертикальной окружности. Выписать уравнения движения в проекции на касательную и нормаль к этой окружности. Получить дифференциальную связь между скоростью точки и углом, задающим ее положение на окружности.

**2.132.** Выписать уравнение движения вдоль наклонной и получить зависимость между скоростью бруса и пройденным путем.

**2.133.** См. **2.129**.

**2.134.** Доказать, что точка остается в плоскости меридиана. Выписать уравнения движения в проекции на касательную и нормаль к окружности. Получить дифференциальную связь между скоростью точки и углом  $\varphi$ , задающим ее положение на окружности. Точка может остановиться на поверхности сферы на участке, задаваемом углами  $\varphi \in (0, \varphi_0]$ , где  $\text{tg } \varphi_0 = f$ , при этом нормальная реакция во всех точках указанного промежутка должна быть неотрицательной.

**2.135.** См. **2.134**.

**2.136.** Выписать уравнения движения в проекции на оси естественного трехгранника, имея в виду, что нормальная реакция направлена по нормали к поверхности. Из проекции уравнения движения на бинормаль определится нормальная реакция.

**2.137.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс стержня в проекции на горизонталь и вертикаль. Найти нормальные реакции в точках контакта стержня со шкивами, используя теорему об изменении кинетического момента стержня относительно центра масс.

**2.138.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетической энергии отдельно для движения вверх по наклонной плоскости и вниз.

**2.139.** Воспользоваться теоремой об изменении количества движения и теоремой об изменении кинети-

ческой энергии для всей системы.

**2.140.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс цилиндра и теоремой об изменении кинетической энергии (или теоремой об изменении кинетического момента относительно центра масс).

**2.141.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетической энергии для системы.

**2.142.** См. **2.141.**

**2.143.** См. **2.140.**

**2.144.** См. **2.140.**

**2.145.** См. **2.140.**

**2.146.** См. **2.140.**

**2.147.** Воспользоваться теоремой о движении центра масс и теоремой об изменении кинетического момента относительно центра масс.

**2.148.** См. **2.147.**

**2.149.** См. **2.147.**

**2.150.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетической энергии.

**2.151.** Воспользоваться теоремой об изменении кинетической энергии для системы. Найти нормальные реакции в точках контакта катка и ручки с грунтом, используя теорему о движении центра масс и теорему об изменении кинетического момента относительно центра масс для ручки.

**2.152.** См. **2.147.**