

где A и B константы: $A = m_1 R^2/2 + m_3 a^2/3$, $B = 2a^2(3m_2 + m_3)$.

4. Находим обобщенную силу, вычисляя виртуальные мощности активных сил:

$$Q = \frac{1}{\dot{\varphi}}(\vec{G}_1 \cdot \vec{v}_A + \vec{G}_2 \cdot \vec{v}_C + \vec{G}_3 \cdot \vec{v}_D + \vec{M} \cdot \vec{\omega}_A + \vec{F} \cdot \vec{v}_C).$$

Горизонтальная плоскость, по которой катится цилиндр, и шарнир, на котором закреплен цилиндр 1, являются идеальными связями. Виртуальные мощности этих реакций равны нулю, и в выражение для Q эти силы не входят. Аналогично, не входит в обобщенную силу и сила трения, приложенная при отсутствии проскальзывания к неподвижной точке (точке касания поверхности) цилиндра 2. Учитывая выражения для векторов сил,

$$\vec{G}_i = (0, -m_i g, 0), i = 1...3, \vec{F} = (F, 0, 0),$$

момента $\vec{M} = (0, 0, M)$, выражение $\vec{\omega}_A = (0, 0, \dot{\varphi})$ и соотношения (2), получаем в результате обобщенную силу:

$$Q = M - 0.5m_3 a g \cos \varphi - 2aF \sin \varphi.$$

5. Находим частные производные,

$$\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} = \dot{\varphi}(A + B \sin^2 \varphi), \quad \frac{\partial T}{\partial \varphi} = \frac{\dot{\varphi}^2}{2} B \sin 2\varphi,$$

и полную производную по времени

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} \right) = \ddot{\varphi}(A + B \sin^2 \varphi) + \dot{\varphi}^2 B \sin 2\varphi.$$

Записываем уравнение Лагранжа 2-го рода:

$$\ddot{\varphi}(A + B \sin^2 \varphi) + 0.5\dot{\varphi}^2 B \sin 2\varphi = M - 0.5m_3 a g \cos \varphi - 2aF \sin \varphi.$$

ПРИМЕР 2. Механическая система с одной степенью свободы обладает нелинейными кинематическими соотношениями (рис. 161). Кривошипно-кулисный механизм состоит из маховика 1, кулисы 2, двигателя со шкивом 3, катка 4 и штока 5. К шкиву 3 приложен момент двигателя $M_{Dz} = M_0 - k\omega_{3z}$. Каток своим внешним ободом катится без проскальзывания и без трения качения по горизонтальной поверхности. Внутренним ободом каток также без проскальзывания приводит в движение шток, к которому приложена полезная нагрузка, моделируемая силой $F_{Hx} = -\mu v_{5x}$. Трением пальца A в прорези кулисы 2 пренебрегаем. Шкив 3 считаем однородным цилиндром, момент инерции маховика 1 вместе с пальцем A , закрепленным на нем, равен $J_1 = 2.5 \text{ кг м}^2$. Даны массы: $m_A = 1 \text{ кг}$, $m_2 = 15 \text{ кг}$, $m_3 = 10 \text{ кг}$, $m_4 = 16 \text{ кг}$, массу штока 5 считать равной нулю. Даны радиусы: $R_1 = 0.4 \text{ м}$, $O_1 A = r_1 = 0.1 \text{ м}$, $R_3 = 0.3 \text{ м}$, $r_4 = 0.2 \text{ м}$, $R_4 = 0.41 \text{ м}$; радиус инерции

$i_4 = 0.32$ м. Пусковой момент $M_0 = -30$ Нм; крутизна статической характеристики двигателя $k = 0.2$ Нмс; коэффициент сопротивления $\mu = 950$ Нс/м. Составить уравнение движения системы¹.

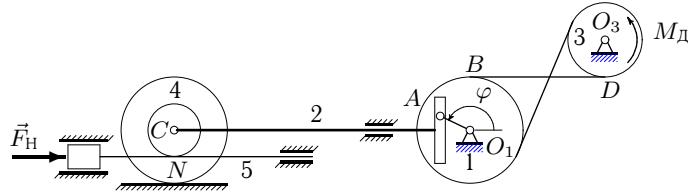


Рис. 161

РЕШЕНИЕ

1. Выбираем обобщенную координату φ — угол поворота шкива 1, отсчитываемый от горизонтальной оси x (направленной, как всегда, направо) против часовой стрелки.

2. Составляем кинематические графы системы:

$$O_1 \xrightarrow[\varphi]{r_1} A; \quad O_1 \xrightarrow[\pi/2]{R_1} B; \quad D \xrightarrow[\pi/2]{R_3} O_3; \quad K \xrightarrow[\pi/2]{R_4} C; \quad K \xrightarrow[\pi/2]{R_4 - r_4} N.$$

Точка K является точкой касания внешнего обода блока 4 неподвижной поверхности, проскальзывание отсутствует, поэтому $\vec{v}_K = 0$. Шток 5 касается внутреннего обода блока 4 в точке N , скорость штока $v_{5x} = v_{Nx}$. Получаем выражения для проекций скоростей:

$$\begin{aligned} v_{Ax} &= -r_1 \dot{\varphi} \sin \varphi, & v_{Ay} &= r_1 \dot{\varphi} \cos \varphi, \\ v_{Bx} &= -R_1 \dot{\varphi}, & v_{Dx} &= R_3 \omega_{3z}, \\ v_{Cx} &= -R_4 \omega_{4z}, & v_{Nx} &= v_{5x} = -(R_4 - r_4) \omega_{4z}. \end{aligned} \quad (3)$$

Нить BD нерастяжимая, отсюда следует кинематическая связь: $v_{Dx} = v_{Bx}$. Вместе с (3) это дает $\omega_{3z} = -(R_1/R_3)\dot{\varphi}$, т.е. тела 3 и 1 вращаются в разные стороны. Так как шток 2 кулисы является жестким, то $v_{Ax} = v_{Cx}$. Отсюда находим угловую скорость блока 4 $\omega_{4z} = (r_1/R_4)\dot{\varphi} \sin \varphi$ и скорость штока $v_{5x} = -(R_4 - r_4)r_1/R_4 \dot{\varphi} \sin \varphi$.

3. Вычисляем кинетическую энергию системы как сумму кинетических энергий четырех тел. Маховик 1 с моментом инерции J_1 и шкив 3 с моментом инерции $m_3 R_3^2/2$ вращаются, каток 4 совершает плоское

¹За основу задачи взято задание Д-5 из сборника [22].

движение, а кулиса 2 — поступательное:

$$T = T_1 + T_2 + T_3 + T_4 = \frac{J_1 \dot{\varphi}^2}{2} + \frac{m_2 (r_1 \dot{\varphi} \sin \varphi)^2}{2} + \frac{m_3 R_3^2 (\dot{\varphi} R_1 / R_3)^2}{2} + \frac{m_4 (r_1 \dot{\varphi} \sin \varphi)^2}{2} + \frac{m_4 i_4^2 (r_1 / R_4 \dot{\varphi} \sin \varphi)^2}{2}.$$

Для удобства вычислений представим кинетическую энергию в виде

$$T = \frac{\dot{\varphi}^2}{2} (A + B \sin^2 \varphi), \quad (4)$$

где $A = J_1 + m_3 R_1^2 / 2$, $B = m_2 r_1^2 + m_4 (i_4 r_1 / R_4)^2 + m_4 r_1^2$.

4. Вычисляем обобщенную силу:

$$Q = \frac{1}{\dot{\varphi}} (\vec{G}_A \cdot \vec{v}_A + \vec{F}_H \cdot \vec{v}_5 + \vec{M}_D \cdot \vec{\omega}_3).$$

Учитывая выражения для векторов,

$$\begin{aligned} \vec{G}_A &= (0, -m_A g, 0), & \vec{v}_A &= (-r_1 \dot{\varphi} \sin \varphi, r_1 \dot{\varphi} \cos \varphi, 0), \\ \vec{F}_H &= (-\mu v_{5x}, 0, 0), & \vec{v}_5 &= -(R_4 - r_4) r_1 / R_4 \dot{\varphi} \sin \varphi, 0, 0), \\ \vec{M}_D &= (0, 0, M_0 - k \omega_{3z}), & \vec{\omega}_3 &= (0, 0, -(R_1 / R_3) \dot{\varphi}), \end{aligned}$$

получаем в результате обобщенную силу, которую представляем в виде суммы $Q = Q_H + Q_T + Q_D$, где $Q_H = -\mu (r_1 (R_4 - r_4) / R_4 \sin \varphi)^2 \dot{\varphi}$, $Q_T = -m_A g r_1 \cos \varphi$, $Q_D = -(M_0 + k \dot{\varphi} R_1 / R_3) R_1 / R_3$.

5. Находим частные производные,

$$\frac{\partial T}{\partial \varphi} = 0.5 \dot{\varphi}^2 B \sin 2\varphi, \quad \frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} = \dot{\varphi} (A + B \sin^2 \varphi),$$

и полную производную по времени

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} \right) = \ddot{\varphi} (A + B \sin^2 \varphi) + \dot{\varphi}^2 B \sin 2\varphi.$$

Записываем уравнение Лагранжа 2-го рода:

$$\ddot{\varphi} (A + B \sin^2 \varphi) + 0.5 \dot{\varphi}^2 B \sin 2\varphi = Q_T + Q_H + Q_D. \quad (5)$$

Полученное нелинейное дифференциальное уравнение движения системы может быть проинтегрировано численно (§ 17.2.).