Конспект Лекций

Теоретическая механика
Глава XVII

<u>Примеры</u>

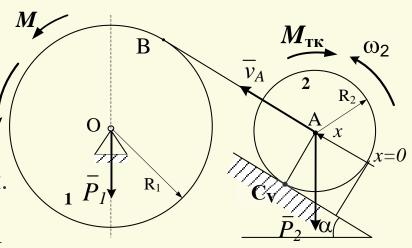
Дано: $m_1, m_2, R_1, R_2, f_{\text{тк}}, M, \alpha$.

Найти: a_A .

1. Условие, рисунок, активные силы и реакции неидеальных связей.

$$M_{ ext{TK}} = f_{ ext{TK}} m_2 g cos lpha$$
 .

2. Система имеет одну степень свободы. В качестве обобщенной координаты q примем отклонение x центра тяжести А тела 2 от начального положения x=0.



Запишем уравнение Лагранжа II рода.

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{x}} - \frac{\partial E_{K}}{\partial x} = Q.$$

3. Найдём E_K системы.

$$E_{K} = E_{K_{1}} + E_{K_{2}}.$$

Тело 1: вращательное движение ⇒

$$E_{K_1} = \frac{{J_{\scriptscriptstyle O}}\omega_{\scriptscriptstyle 1}^2}{2},$$
где ${J_{\scriptscriptstyle O}} = \frac{m_{\scriptscriptstyle 1}R_{\scriptscriptstyle 1}^2}{2}.$

Тело 2: плоскопараллельное движение ⇒

$$E_{K_2} = rac{m_2 v_A^2}{2} + J_A rac{\omega_2^2}{2}$$
 , где $J_A = rac{m_2 R_2^2}{2}$.

Выразим ω_1 , v_A , ω_2 через обобщённую скорость \dot{x} и координату x:

$$v_A = \dot{x},$$

 $\omega_2 = v_A / A C_V = \dot{x} / R_2,$
 $\omega_I = v_B / B O = \dot{x} / R_I.$

$$E_{K} = \frac{m_{1}R_{1}^{2} \cdot \dot{x}^{2}}{2 \cdot 2 \cdot R_{1}^{2}} + \frac{m_{2}\dot{x}^{2}}{2} + \frac{m_{2}R_{2}^{2} \cdot \dot{x}^{2}}{2 \cdot 2 \cdot R_{2}^{2}} = \frac{M_{1}}{2}$$

$$= \frac{\dot{x}^{2}}{2} \left(m_{1} + \frac{3m_{2}}{2} \right) = \frac{\dot{x}^{2}}{2} \lambda.$$

Вычислим производные от кинетической

энергии:
$$\frac{\partial E_K}{\partial \dot{x}} = \dot{x}\lambda$$
, $\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_K}{\partial \dot{x}} \right) = \ddot{x}\lambda$, $\frac{\partial E_K}{\partial x} = 0$.

4. Найдём обобщённую силу **Q**. Для этого дадим системе возможное перемещение δx в сторону возрастания обобщённой координаты x.

При этом точка **A** переместится на $\delta \vec{r}_A$, тело **2** повернётся на угол $\delta \varphi_2$, а тело **1** повернётся на угол $\delta \varphi_1$. Элементарная работа сил и моментов:

$$\delta A = -P_2 \cdot \delta r_A \cdot \sin(\alpha) - M_{_{\rm TK}} \cdot \delta \varphi_2 + M \cdot \delta \varphi_1$$
Выразим δr_A , $\delta \varphi_2$, и $\delta \varphi_1$ через δx :
$$\delta A = \delta x \left(\frac{M}{R_1} - m_2 g \sin(\alpha) - \frac{m_2 g f_{_{\rm TK}} \cos(\alpha)}{R_2} \right); \qquad \delta r_A = \delta x,$$
$$\delta \varphi_2 = \delta r_A / A C_V = \delta x / R_2,$$

$$Q = \frac{\delta A}{\delta x} = \left(\frac{M}{R_1} - m_2 g \sin(\alpha) - \frac{m_2 g f_{TK} \cos(\alpha)}{R_2}\right);$$

$$\delta \varphi_1 = \delta r_R / BO = \delta x / R_1$$
.

5. Подставим значения производных (3) и обобщённой силы (4) в уравнение Лагранжа (2):.

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{x}} - \frac{\partial E_{K}}{\partial x} = Q.$$

$$\frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{x}} = \dot{x}\lambda, \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{x}}\right) = \ddot{x}\lambda, \quad \frac{\partial E_{K}}{\partial x} = 0.$$

$$Q = \frac{\delta A}{\delta x} = \left(\frac{M}{R_{1}} - m_{2}g\sin(\alpha) - \frac{m_{2}gf_{TK}\cos(\alpha)}{R_{2}}\right);$$

$$\ddot{x}\lambda - 0 = Q,$$

$$a_{A} = \ddot{x} = \frac{Q}{\lambda} = \frac{\frac{M}{R_{1}} - m_{2}g\sin(\alpha) - \frac{m_{2}gf_{TK}\cos(\alpha)}{R_{2}}}{m_{1} + \frac{3m_{2}}{2}}.$$

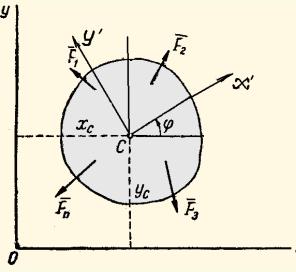
Дифференциальные уравнения плоскопараллельного движения

При ППД - три степени свободы: поворот вокруг полюса и два поступательных перемещения вместе с полюсом вдоль осей x и y. За полюс будем принимать центр тяжести C тела.

Обобщенные координаты: x_C, y_C, φ .

Запишем уравнения Лагранжа II рода.

$$\begin{cases} \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_{\kappa}}{\partial \dot{x}_{C}} \right) - \frac{\partial E_{\kappa}}{\partial x_{C}} = Q_{\kappa}, \\ \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_{\kappa}}{\partial \dot{y}_{C}} \right) - \frac{\partial E_{\kappa}}{\partial y_{C}} = Q_{y}, \\ \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_{\kappa}}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial E_{\kappa}}{\partial \varphi} = Q_{\varphi}. \end{cases}$$



Выразим $E_{\mathbf{K}}$ через обобщенные скорости:

$$\vec{v}_C = \dot{x}_C \vec{i} + \dot{y}_C \vec{j} \implies \vec{v}_C^2 = v_C^2 = \dot{x}_C^2 + \dot{y}_C^2.$$

Уравнение 1:

$$\frac{\partial E_{_{\rm K}}}{\partial \dot{x}_{_{C}}} = m \dot{x}_{_{C}} ,$$

$$E_{\kappa} = \frac{mv_C^2}{2} + \frac{J_C\omega^2}{2} = \frac{m(\dot{x}_C^2 + \dot{y}_C^2)}{2} + \frac{J_C\dot{\varphi}^2}{2} \qquad \frac{d}{dt}\frac{\partial E_{\kappa}}{\partial \dot{x}_C} = m\ddot{x}_C \qquad \frac{\partial E_{\kappa}}{\partial x_C} = 0$$

Дифференциальные уравнения плоскопараллельного движения

Чтобы найти \mathbf{Q}_x даем телу такое перемещение, при котором $\delta x \neq 0$, $\delta y = \delta \varphi = 0$. Т.е. это сдвиг тела вдоль оси х (поступательное движение).

$$\Sigma \delta A_{i} = \Sigma \vec{F}_{i} \cdot \delta \vec{r}_{i} = \Sigma \vec{F}_{i} \cdot \delta x_{C} \vec{i} = \delta \vec{r}_{i} = \delta x_{C} \vec{i}$$

$$= \Sigma F_{i} \cdot \delta x_{C} \cos \alpha_{i} = \delta x_{C} \Sigma F_{i} \cdot \cos \alpha_{i} = \delta x_{C} \cdot \Sigma X_{i}.$$

$$Q_{x} = \frac{\Sigma \delta A_{i}}{\delta x_{C}} = \sum_{i} X_{i} \Rightarrow \underline{\mathbf{Уравнение 1:}} \ m\ddot{x}_{C} = \Sigma X_{i}$$

Аналогично **уравнение 2**: $m\ddot{y}_C = \Sigma Y_i$.

Уравнение 3:

$$E_{\mathrm{K}} = \frac{m(\dot{x}_{\mathrm{C}}^2 + \dot{y}_{\mathrm{C}}^2)}{2} + \frac{J_{\mathrm{C}}\dot{\varphi}^2}{2}. \quad \frac{\partial E_{\mathrm{K}}}{\partial \dot{\varphi}} = J_{\mathrm{C}}\dot{\varphi} \;, \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial E_{\mathrm{K}}}{\partial \dot{\varphi}} = J_{\mathrm{C}}\ddot{\varphi}, \frac{\partial E_{\mathrm{K}}}{\partial \varphi} = 0.$$

Чтобы найти \mathbf{Q}_{φ} даем телу такое перемещение, при котором $\delta \varphi \neq 0$, $\delta x = \delta y = 0$. Т.е. это поворот тела вокруг точки C (вращательное движение).

$$\mathbf{Q}_{\varphi} = \frac{\sum \delta A_i}{\delta \varphi} = \frac{1}{\delta \varphi} \sum M_C(\vec{F}_i) \delta \varphi = \sum M_{Ci}$$
. Уравнение 3: $J_C \ddot{\varphi} = \sum M_{Ci}$.

Дано: $m, f_{\text{те}}, R, \alpha$. Найти: a_C , исследовать возможность проскальзывания цилиндра.

- 1. Силы, система координат.
- 2. Дифференциальные уравнения движения тела:

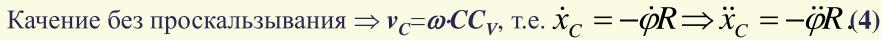
$$m\ddot{x}_C = mg \cdot \sin \alpha - F_{cu} \qquad (1)$$

$$m\ddot{y}_C = N - mg \cdot \cos \alpha$$
 (2)

$$J_C \ddot{\varphi} = -F_{cu} \cdot R \tag{3}$$

 y_C =const $\Rightarrow \ddot{y}_C = 0$. Из (2) N= $mg \cos \alpha$.

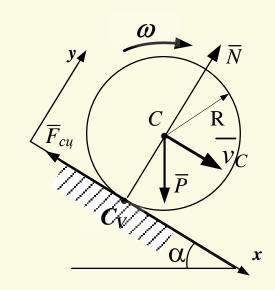
Уравнения (1) и (3) – 3 неизвестных: x_C , F и φ .



Из (3) и (4)
$$\frac{mR^2}{2} \frac{\ddot{x}_C}{R} = F_{cu} \cdot R \Rightarrow \frac{m\ddot{x}_C}{2} = F_{cu}$$
, тогда из (1) $\ddot{x}_C = \frac{2}{3} g \sin \alpha$, $F_{cu} = \frac{1}{3} mg \sin \alpha$.

$$F_{cu} \le F_{cu_{\text{max}}} = f_{\text{TC}} \cdot N \implies \frac{1}{3} mg \sin \alpha \le f_{\text{TC}} mg \cos \alpha$$

$$\Rightarrow tg\alpha \leq 3f_{\text{тс}}$$
. Т.е. скольжение начнётся при $\alpha > arctg(3f_{\text{тс}})$.



 $m\ddot{x}_C = \Sigma X$,

 $m \ddot{y}_C = \Sigma Y$,

 $J_C \ddot{\varphi} = \Sigma M_C$.

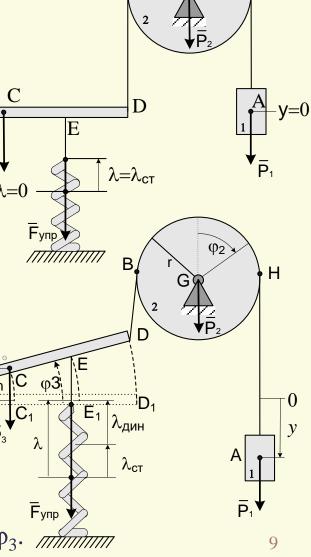
Дано: m_1 =0,7 кг, m_2 =0,2 кг, m_3 =0,3 кг, c = 10 н/м, OD= ℓ =0,5 м, OE= 3 /4OD, r =10 см. На рис. система находится в положении равновесия. **Найти:** период её малых колебаний.

- 1. Укажем активные силы силы тяжести, приложенные к центрам тяжести тел о системы, и силу упругости пружины.
- 2. Одна степень свободы. В качестве обобщен- P_3 ной координаты примем отклонение y центра тя- $^{\lambda=0}$ жести груза от положения равновесия. В этом положении (y=0) пружина будет растянута на величину λ_{cr} .

Уравнение Лагранжа II рода для консервативных сил:

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{y}} \right) - \frac{\partial E_{K}}{\partial y} = -\frac{\partial E_{\Pi}}{\partial y}$$

3. Нарисуем систему в отклонённом от положения равновесия состоянии в произвольный момент времени. Т. A опустилась на расстояние y, блок повернулся на угол φ_2 , а стержень - на угол φ_3 .



Укажем соответствующие линейные и угловые скорости точек и звеньев механизма.

4. E_{K} : Груз - поступательное движение, блок и стержень - вращательное движение.

$$E_{\mathrm{K}} = \frac{m_{\mathrm{l}} V_{\mathrm{A}}^{2}}{2} + \frac{J_{\mathrm{G}} \omega_{\mathrm{2}}^{2}}{2} + \frac{J_{\mathrm{O}} \omega_{\mathrm{3}}^{2}}{2}$$
, где $J_{\mathrm{G}} = m_{\mathrm{2}} r^{2} / 2$, $J_{\mathrm{O}} = m_{\mathrm{3}} \ell^{2} / 3$.

Выразим все скорости через обобщённую скорость \dot{y} . $V_B = V_A = \dot{y}$. Длина нити BD >> горизонтального отклонения точки D при малом повороте стержня \Rightarrow нить BD считаем вертикальной и вектор V_B направленным вверх.

 V_D наклонён от вертикали BD на угол ϕ_3 . По теореме о проекциях скоростей имеем $V_{\rm B}\cos(0)=V_{\rm D}\cdot\cos(\phi_3)$. При малых $\phi_3\cos(\phi_3)\approx 1-\frac{{\phi_3}^2}{2!}+\frac{{\phi_3}^4}{4!}-\dots$, поэтому с точностью до величин первого порядка малости $\cos(\phi_3)\approx 1$.

Имеем: $V_D \approx V_B = \dot{y}$, $\omega_3 = V_D / \ell = \dot{y} / \ell$, $\omega_2 = \dot{y} / \mathbf{r}$.

$$E_{K} = \frac{m_{1}\dot{y}^{2}}{2} + \frac{m_{2}r^{2}\dot{y}^{2}}{2\cdot r^{2}\cdot 2} + \frac{m_{3}\ell^{2}\dot{y}^{2}}{3\cdot \ell^{2}\cdot 2} = \frac{\dot{y}^{2}}{2}\left(m_{1} + \frac{1}{2}m_{2} + \frac{1}{3}m_{3}\right) = \frac{(\dot{y})^{2}}{2}\cdot m^{*}.$$

Вычислим производные в левой части уравнения Лагранжа.

$$E_{\rm K} = \frac{(\dot{y})^2}{2} \cdot m^* \Longrightarrow \frac{d}{dt} \frac{\partial E_{\rm K}}{\partial \dot{y}} = \ddot{y} \cdot m^*, \ \frac{\partial E_{\rm K}}{\partial y} = 0.$$

5. Вычислим правую часть.

$$E_{\Pi} = E_{\Pi 1}$$
(груза)+ $E_{\Pi 2}$ (стержня)+ $+ E_{\Pi 3}$ (пружины).

 E_{Π} системы определяется *работой сил поля* при её перемещении из *текущего* в *нулевое положение* системы (у нас — положение равновесия, т.е y=0).

$$E_{\Pi 1}$$
=- P_I · y =- $m_I g$ · y .
 $E_{\Pi 2}$ = P_3 · h = $m_3 g$ · y /2.

$$h = OC \cdot \sin(\varphi_3)$$
. При малых $\varphi_3 \sin(\varphi_3) \approx \frac{\varphi_3^1}{1!} - \frac{\varphi_3^3}{3!} + \frac{\varphi_3^5}{5!} \dots$, \Rightarrow с точностью до величин второго порядка $\sin(\varphi_3) \approx \varphi_3$.

$$D_1D=y$$
, $\varphi_3=D_1D/\ell \Rightarrow h=OC\cdot\varphi_3=(\ell/2)\cdot y/\ell=y/2$.

$$E_{\text{II3}}: \lambda = \lambda_{\text{CT}} + \lambda_{\text{ДИН}}.$$

$$\lambda_{\text{ДИН}} = OE \cdot \sin(\phi 3) = (3/4)y.$$

$$E_{\text{II3}} = \int_{\lambda}^{\lambda_{\text{CT}}} -c\lambda d\lambda = -\frac{c\lambda^{2}}{2} \Big|_{\lambda}^{\lambda_{\text{CT}}} = -\frac{c}{2} (\lambda_{\text{CT}}^{2} - \lambda^{2}) = \frac{c\lambda^{2}}{2} \Big|_{\lambda}^{\lambda_{\text{CT}}} = -\frac{c\lambda^{2}}{2} \Big|_{\lambda}^{\lambda_{\text{CT}}$$

$$E_{\Pi} = E_{\Pi 1} + E_{\Pi 2} + E_{\Pi 3} = -m_1 g y + \frac{1}{2} m_2 g y + \frac{3}{4} c \lambda_{\text{CT}} y + \frac{9}{32} c y^2 \cdot \nabla_{\text{DB}} \theta$$

$$\frac{\partial E_{\Pi}}{\partial y} = -m_1 g + \frac{1}{2} m_3 g + \frac{3}{4} c \lambda_{\text{CT}} + \frac{9}{16} c y = \frac{9}{16} c y.$$

в положении равновесия $\frac{\partial E_{\Pi}}{\partial y} = 0 \Rightarrow$

$$\frac{\partial E_{\Pi}}{\partial y}|_{y=0} = -m_1 g + \frac{1}{2} m_3 g + \frac{3}{4} c \lambda_{\text{CT}} = 0$$

6. Подставим результат в уравнение Лагранжа.

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{y}} \right) - \frac{\partial E_{K}}{\partial y} = -\frac{\partial E_{\Pi}}{\partial y} : \qquad \ddot{y} \cdot m^* = -\frac{9}{16} cy$$

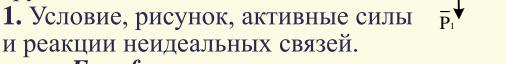
или
$$\left| \ddot{y} + \frac{c^*}{m^*} y = 0 \right|$$
, где $c^* = \frac{9}{16}c$ - приведённый коэффициент упругости,

а m^* - приведённая масса системы: $m^* = m_1 + \frac{1}{2}m_2 + \frac{1}{3}m_3$.

Круговая частота колебаний $k = \sqrt{\frac{c^*}{m^*}}$, а период колебаний $T = 2\pi/k = 2\pi/k = 2\pi/\frac{m^*}{c^*}$.

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{m^*}{c^*}} = \frac{8}{3}\pi \sqrt{\frac{m_1 + \frac{1}{2}m_2 + \frac{1}{3}m_3}{c}} = \frac{8}{3}\pi \sqrt{\frac{0.7 + \frac{1}{2}0.2 + \frac{1}{3}0.3}{10}} \approx 2.5c$$

Дано: m_1 =3m, m_2 =4m, m_3 = m, $f_{\text{тс}}$. **Найти:** a_C и условие движения груза 1.



 $F_{\mathrm{Tp}} = f_{\mathrm{Tc}} m_{l} g$.

2. Две степени свободы. Обобщ. коорд-ты: коор-та q_1 ЦТ A груза 1 и коор-та q_2 ЦТ B катка 2.

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{q}_{1}} \right) - \frac{\partial E_{K}}{\partial q_{1}} = Q_{1}$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{q}_{2}} \right) - \frac{\partial E_{K}}{\partial q_{2}} = Q_{2}$$
(17.18)

3. Найдём E_{κ} . Тела 1 и 3 — поступательное движение, каток 3 — $\Pi\Pi Д \Rightarrow$

$$E_{\mathrm{K}} = \frac{{m_{\mathrm{1}}{v_{\mathrm{A}}}}^2}{2} + \frac{{m_{\mathrm{2}}{v_{\mathrm{B}}}}^2}{2} + \frac{{J_{\mathrm{B}}{\omega_{\mathrm{2}}}}^2}{2} + \frac{{m_{\mathrm{3}}{v_{\mathrm{C}}}}^2}{2}$$
, где $J_{\mathrm{B}} = \frac{{m_{\mathrm{2}}{r_{\mathrm{2}}}}^2}{2}$, $v_{\mathrm{A}} = \dot{q}_{\mathrm{1}}$, $v_{\mathrm{B}} = \dot{q}_{\mathrm{2}}$.

Выразим $E_{\rm K}$ через v_A и v_B . $\omega_2 = v_B/r_2$, $v_H = v_A$, $v_G = 2v_B$, $v_D = (v_H + v_G)/2$, $v_G = v_D \Longrightarrow$

$$E_{K} = \frac{m_{1}\dot{q}_{1}^{2}}{2} + \frac{3m_{2}\dot{q}_{2}^{2}}{4} + \frac{m_{3}(\dot{q}_{1} + 2\dot{q}_{2})^{2}}{2\cdot4} = \frac{\dot{q}_{1}^{2}}{2}(m_{1} + \frac{m_{3}}{4}) + \frac{\dot{q}_{2}^{2}}{2}(\frac{3m_{2}}{2} + m_{3}) + \frac{1}{2}m_{3}\dot{q}_{1}\dot{q}_{2}.$$

Найдём составляющие ур-я (17.18)

$$\frac{\partial E_{\rm K}}{\partial q_1} = 0 \qquad (17.20)$$

Найдём \mathbf{Q}_1 . Дадим системе возможное перемещение δq_1 , при этом δq_2 =0. δr_H = δq_1 . Т.к. нить справа неподвижна, то т.G - МЦС блока $4 \Rightarrow \delta r_D$ = δr_C = δr_H = δq_1 /2. Тогда работу совершают только силы P_3 и $F_{\rm Tp}$.

$$\delta A = -F_{\text{Tp}} \cdot \delta q_1 + P_3(\delta q_1/2) = \delta q_1 [-f_{\text{Tp}} m_1 g + m_3 g/2], Q_1 = \frac{\delta A}{\delta q_1} = -f_{\text{Tp}} m_1 g + m_3 g/2.$$

Найдём составляющие ур-я (17.19)

$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial E_{K}}{\partial \dot{q}_{2}}\right) = \ddot{q}_{1}\frac{m_{3}}{2} + \ddot{q}_{2}\left(\frac{3m_{2}}{2} + m_{3}\right); \quad \frac{\partial E_{K}}{\partial q_{2}} = 0. \quad (17.21)$$

$$E_{K} = \frac{m_{1}\dot{q}_{1}^{2}}{2} + \frac{3m_{2}\dot{q}_{2}^{2}}{4} + \frac{m_{3}(\dot{q}_{1} + 2\dot{q}_{2})^{2}}{2\cdot 4} = \frac{\dot{q}_{1}^{2}}{2}(m_{1} + \frac{m_{3}}{4}) + \frac{\dot{q}_{2}^{2}}{2}(\frac{3m_{2}}{2} + m_{3}) + \frac{1}{2}m_{3}\dot{q}_{1}\dot{q}_{2}.$$

Найдём \mathbf{Q}_2 . Дадим системе возможное перемещение δq_2 , при этом δq_1 =0. δr_G =2 δq_2 . Т.к. нить слева неподвижна, то т.H-МЦС блока $4\Rightarrow \delta r_D$ = δr_C = δr_G /2= δq_2 . Тогда работу совершает только сила \mathbf{P}_3 .

$$\delta A = P_3 \delta q_2 = \delta q_2 m_3 g; \ Q_2 = \frac{\delta A}{\delta q_2} = m_3 g.$$

Подставляем это в (17.18) и (17.19):

$$\ddot{q}_{1}(m_{1} + \frac{m_{3}}{4}) + \ddot{q}_{2} \frac{m_{3}}{2} = -f_{Tp}m_{1}g + m_{3}g/2 \qquad (17.22) \qquad \bar{P}_{3} \checkmark \bar{v}_{C}$$

$$\ddot{q}_{1} \frac{m_{3}}{2} + \ddot{q}_{2}(\frac{3m_{2}}{2} + m_{3}) = m_{3}g \qquad (17.23)$$

$$a_{C} = (a_{A} + 2a_{B})/2 = \frac{1}{2}(\ddot{q}_{1} + 2\ddot{q}_{2}).$$

$$(17.22) + (17.23): \quad \ddot{q}_1(m_1 + \frac{3m_3}{4}) + \ddot{q}_2(\frac{3m_2}{2} + \frac{3m_3}{2}) = -f_{\text{Tp}}m_1g + 1.5m_3g$$

Подставим
$$m_1 = 3m$$
, $m_2 = 4m$: $\ddot{q}_1(3m + \frac{3m_3}{4}) + 2\ddot{q}_2(3m + \frac{3m_3}{4}) = g(1,5m_3 - f_{\text{тр}}3m)$

$$\frac{1}{2}(\ddot{q}_1 + 2\ddot{q}_2) \cdot (6m + \frac{3m_3}{2}) = 1,5g(m_3 - f_{\text{Tp}}2m)$$

$$a_c = \frac{1.5g(m - f_{_{\mathrm{TP}}}2m)}{7.5m} = \frac{1 - 2f_{_{\mathrm{TP}}}}{5}g$$
. Условие движения: $1 - 2f_{_{\mathrm{TP}}} > 0$, т.е. $f_{_{\mathrm{TP}}} < \frac{1}{2}$.