4 11 класс

## РЕШЕНИЯ ЗАДАЧ

11.1. (Дидин М.) 1. На цилиндр действуют силы тяжести, реакции опоры и трения. Поскольку цилиндр вернулся в исходное положение, сила трения направлена вверх вдоль наклонной плоскости. Это значит, что цилиндр вращается по часовой стрелке. Сначала цилиндр начнёт скользить вниз с ускорением  $a_1 = g \sin \varphi$ . На границе с шероховатой поверхностью скорость цилиндра достигнет  $v_0 = \sqrt{2gh}$  . При дальнейшем движении цилиндра вниз не него начнёт действовать сила трения  $F_{_{\mathrm{TD}}} = \mu g \mathrm{cos} \varphi$  , направленная вверх. (Если на шероховатой поверхности цилиндр перестанет вращаться по часовой стрелке, он покатится вниз, т.е. не вернётся в исходную тоску). При качении цилиндра вверх сила трения не превосходит  $\mu g \cos \varphi$ , а ускорение  $a_{\circ}$  при подъёме не больше, чем ускорение при спуске. Значит, скорость на границе не больше  $v_{\rm o}$ , и в точке старта цилиндр остановится (прекратит движение вверх, но может продолжать вращаться). Ускорение цилиндра на шероховатой поверхности постоянно и равно  $a_2 = g(\mu \cos \varphi - \sin \varphi)$ . Время подъёма:

$$t = \frac{2v_0}{g} \left( \frac{1}{\sin \varphi} + \frac{1}{\mu \cos \varphi - \sin \varphi} \right)$$

$$f(\varphi) = \frac{1}{\sin \varphi} + \frac{1}{\mu \cos \varphi - \sin \varphi} = \frac{\mu \cos \varphi}{\sin \varphi (\mu \cos \varphi - \sin \varphi)}$$

$$f_1(\varphi) = \operatorname{tg} \varphi (\mu \cos \varphi - \sin \varphi)$$

$$\frac{\mathrm{d}f_1}{\mathrm{d}\varphi} = \frac{1}{\cos^2 \varphi} (\mu \cos \varphi - \sin \varphi) - \operatorname{tg} \varphi (\mu \sin \varphi + \cos \varphi) = 0$$

$$\mu \cos^2 \varphi = \sin \varphi \left( \frac{1}{\cos \varphi} + \cos \varphi \right)$$

$$\sin \varphi = \mu \frac{\cos^3 \varphi}{1 + \cos^2 \varphi} < \mu \cos^3 \varphi < \mu$$

Так как  $\mu=0,1,\, \phi<<1,\,$  тогда  $\cos\phi=1$  и  $\sin\phi=\phi=0,05.$  Так как h=0,1 м,  $v_0=\sqrt{2gh}=1,4$  м/с.

Получаем, что  $t_{\min}=11,3$  с. Запишем уравнение движения и основное уравнение динамики относительно центра цилиндра:

$$\begin{cases} m\frac{\mathrm{d}v}{\mathrm{d}t} = \mu mg\cos\alpha - mg\sin\alpha \\ mr^2\frac{\mathrm{d}\omega}{\mathrm{d}t} = -\mu mgr\cos\alpha \end{cases}$$

Разделим одно одно уравнение на другое:

$$\frac{\mathrm{d}v}{r\mathrm{d}\omega} = \frac{\mu\cos\varphi - \sin\varphi}{-\mu\cos\varphi} = \frac{\mu - \frac{\mu}{2}}{-\mu} = -\frac{1}{2}$$

Изменение скорости между двумя последовательными прохождениями линии раздела наклонной плоскости  $\Delta v = 2v_0$ .

При минимальной возможной угловой скорости проскальзывание прекращается ровно на линии раздела плоскости:

$$\Delta\omega=rac{v_0}{R}-\omega_0$$
 Откуда получаем, что  $\omega_0=rac{5v_0}{R}=rac{5\sqrt{2gh}}{R}=140~{
m c}^{-1}$ 

### 11.2. (Воробьев И.) Способ 1

Рассмотрим преобразование плоскости pV состоящее из сжатия в k раз по оси p и такого же растяжения по оси V. При этом преобразовании сохраняются площади всех фигур, а поэтому сохраняются температуры (T=pV/R), работы ( $\mathrm{d}A=p\mathrm{d}V$ ) и теплоемкости ( $\mathrm{C}=\mathrm{d}\mathrm{Q}/\mathrm{d}\mathrm{T}=\mathrm{d}\mathrm{U}/\mathrm{d}\mathrm{T}+\mathrm{d}\mathrm{A}$ ). По точке A определяем k=2 и строим график второго процесса: отрезок из точки (2; 3,5) в точку (16; 7). Вне этого интервала восстановить второй процесс невозможно.

#### Способ 2

Из первого начала термодинамики имеем для теплоёмкости:  $C = \mathrm{d}Q/\mathrm{d}T = \mathrm{d}U/\mathrm{d}T + p\mathrm{d}V/\mathrm{d}T.$ 

Так как внутренняя энергия  $U=vC_{\rm V}T$ , а давление p=vRT/V, то  $C=vC_{\rm V}+(vRT/V){\rm d}V/{\rm d}T$ .

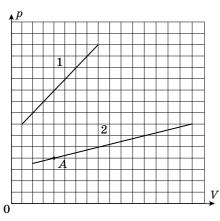
Пусть  $V_1(T)$  и  $V_2(T)$  объёмы при температуре T для процессов 1 и 2. Из совпадения теплоёмкостей имеем  $\mathrm{d}V_2/V_2 = \mathrm{d}V_1/V_1$  при одинаковых T и  $\mathrm{d}T$ , а тогда  $(V_2 + \mathrm{d}V_2)/(V_1 + \mathrm{d}V_1) = V_2/V_2$ . Отношение объёмов при температуре  $T + \mathrm{d}T$  равно отношению объёмов при температуре T, а то есть отношение одинаково при любых температурах и  $V_2(T) = kV_1(T)$ , где k константа.

При одинаковой температуре  $p_2V_2=p_1V_1$ , тогда отношение давлений при одинаковой температуре  $p_2/p_1=1/k$ .

В точке A  $p_{\rm A}V_{\rm A}=16$  условных единиц (одна клеточка по горизонтали единица объёма, а по вертикали — единица давления). При той же температуре для первого процесса тогда  $p_{\rm I}V_{\rm I}=16$ , зависимость же давления от объёма, заданная отрезком прямой,  $p_{\rm I}=6+V_{\rm I}$ . Откуда получим уравнение для  $V_{\rm I}$ , отвечающего температуре в точке  $A\colon (6+V_{\rm I})V_{\rm I}=16$ . Выбираем положительный корень  $V_{\rm I}=2$ . Откуда находим  $k=V_{\rm A}/V_{\rm I}=2$ .

6 11 класс

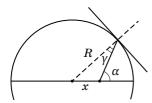
Наклон графика второго процесса  $\mathrm{d}p_2/\mathrm{d}V_2=(\mathrm{d}p_1/\mathrm{d}V_1)k^2=0,25$  оказывается постоянным. Из принадлежности графику точки A получим зависимость давления от объёма для второго процесса:  $p_2=3+V_2/4$  и соответственно прямолинейный график.



Для первого процесса за пределами уцелевшего отрезка возможно иная зависимость давления от объёма. Тогда график второго процесса однозначно восстановим лишь в пределах, отвечающих начальной  $V_1=1;\, p_1=7$  и конечной точкам  $V_1=8;\, p_1=14$  уцелевшего отрезка. По найденному выше коэффициенту k=2 для графика второго процесса в начальной точке

имеем  $V_2=2;\ p_2=3,5,\$ а в конечной  $V_2=16;\ p_2=7$  . На рисунке выше приведён восстановленный в этих пределах график второго процесса.

11.3. (Кутелев К.) Видимость для наблюдателя, находящегося внутри планеты ограничена эффектом полного отражения. Отметим, что наблюдатель может не видеть только близкие к планете объекты.



Угол падения на поверхность планеты  $\gamma$  можно связать с углом  $\alpha$  с помощью теоремы синусов:

$$\frac{R}{\sin(180^\circ - \alpha)} = \frac{x}{\sin \gamma}.$$

Для данного положения x максимальный угол падения достигается при  $\alpha=90^\circ$ :  $\sin\gamma_{\rm max}=\frac{x}{R}$  .

Полное внутреннее отражение появится на дальности x, для которой выполнится условие  $n\sin(\gamma_{max}) = 1$ .

Это позволяет найти радиус планеты R = xn.

Спутник массой m движется по самой низкой орбите радиуса R с первой космической скоростью:

$$\frac{mv^2}{R} = G\frac{mM}{R^2} v = \sqrt{G\frac{M}{R}}.$$

Подставляя радиус, получаем:

$$v = xn\sqrt{\frac{4}{3}\pi G\rho} = 2.1 \text{ km/c}.$$

11.4. (Аполонский А.) При движении перемычки в магнитном поле между ее сторонами, скользящими по направляющим возникает ЭДС равная  $\varepsilon_{_{\rm H}}=Bvl$ , где v — скорость перемычки. Изменение скорости перемычки происходит из-за воздействия на нее силы Ампера равной  $F_{_{\rm a}}=IBl$  при протекающем через нее токе I. Тот же ток заряжает или разряжает конденсатор (в зависимосте от направления движения перемычки).

Второй закон Ньютона для перемычки:

$$ma = IBl$$

$$m\frac{\Delta v}{\Delta t} = IBl$$

 $m\Delta v=I\Delta tBl=-\Delta qBl$ ,где  $\Delta q$  — изменение заряда конденсатора. При разгоне перемычки от нулевой скорости до  $v_1$ :

$$\Delta v = v_1 = rac{-\Delta q B l}{m} = rac{(C U_0 - q) B l}{m} = rac{C B v_1 l}{m}$$
 Тогда:

$$v_{1} = \frac{C(U_{0} - Bv_{1}l)Bl}{m} = \frac{CU_{0}Bl}{m\left(1 + \frac{B^{2}l^{2}C}{m}\right)}$$

Рассмотрим n-ое столкновение со стенкой. Перемычка налетает со скоростью  $v_n$ . Заряд на конденсаторе при этом равен  $q_n = CBlv_n$ .

После стокновения перемычка движется в противоположном направлении с той же скоростью  $v_{\rm n}$ , соответствующей теперь противоположному знаку заряда конденсатора.

Изменение скорости перемычки в процессе перезарядки:

$$v_n - v_{n+1} = \frac{(q_n + q_{n+1})Bl}{m}$$
.

Здесь  $v_{n+1}$  и  $q_{n+1}$  – модули скорости и заряда конденсатора при установлении соответствия между ЭДС индукции и напряжением на конденсаторе после столкновения. При этом учтено, что знак заряда конденсатора изменился и  $\Delta q = q_n + q_{n+1}$ .

$$v_n - v_{n+1} = \frac{(v_n + v_{n+1})B^2l^2C}{m}$$

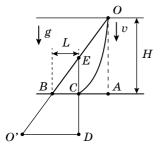
8 11 класс

Отсюда:

$$v_{n+1} = v_n \frac{1 - \frac{B^2 l^2 C}{m}}{1 + \frac{B^2 l^2 C}{m}}$$

После n столкновений скорость равна:

$$v_{n+1} = v_1 \left( \frac{1 - \frac{B^2 l^2 C}{m}}{1 + \frac{B^2 l^2 C}{m}} \right)^n = \frac{CU_0 Bl}{m} \frac{\left( 1 - \frac{B^2 l^2 C}{m} \right)^n}{\left( 1 + \frac{B^2 l^2 C}{m} \right)^{n+1}}$$



# 11.5. (Аполонский А.) Способ 1

Перейдем в инерциальную систему отсчета, двигающуюся со скоростью  $(w_x, w_y)$ , с которой двигался бы шарик через большое время (установившаяся скорость ,если бы не дно). Поместим начало этой системы в точку O в момент бросания. В этой системе отсчета река не движется вдоль оси OX, а движение

реки вдоль оси OY компенсирует силу тяжести, поэтому полная сила (в данной CO), действующая на камешек, прямо пропорциональна скорости:  $\vec{a} = -k\vec{u}$ , где u —скорость шарика в этой CO. Поэтому движение в ней происходит по прямой, а изменение скорости пропорционально смещению в этой же системе отсчета с тем же коэффициентом. Значение коэффициента k находится из начальных условий вертикальная компонента ускорения при бросании без начальной скорости  $g = kw_y$ . В момент падения второго шарика в точку C, начало отсчета находится в точке O' (см. рис). Рассмотрим точку E, в которой будет первый шарик через то время, за которое второй шарик падает на дно. Она находится над точкой C, так как проекции начальных скоростей на OX одинаковы.  $\triangle EBC \propto \triangle EO'D$ , поэтому  $O'D = Lw_y/v$ . Горизонтальная скорость в момент падения:

$$w = k \cdot O'D = \frac{g}{w_{y}} \frac{Lw_{y}}{v} = \frac{gL}{v}.$$

#### Способ 2

Ось OX сонаправлена со скоростью реки, а ось OY направлена вертикально вниз.

Введем обозначения  $w_{_{\mathrm{x}}}$  – скорость течения реки,  $w_{_{\mathrm{y}}}$  = g/k. Тогда:

$$\begin{cases} \dot{v}_{x} = -kv_{x} + kw_{x} \\ \dot{v}_{y} = -kv_{y} + kw_{y} \end{cases}$$

Уравнения без индекса выполнены для обеих проекций:

$$rac{\mathrm{d}v}{v-w}=-k\mathrm{d}t$$
 , следоваетельно  $v=w+(v_0-w)\mathrm{e}^{-\mathrm{kt}}=w(1-\mathrm{e}^{-\mathrm{kt}})+v_0\mathrm{e}^{-\mathrm{kt}}$ 

Введем обозначение:

$$f(t) = \int_{0}^{t} (1 - e^{-kt'}) dt'.$$

Тогда смещение по оси OX равно:

$$\Delta x_1 = \int\limits_0^{t_1} v_\mathrm{x} \mathrm{d}t = w_\mathrm{x} f(t_1)$$
 $\Delta y_1 = \int\limits_0^{t_1} v_\mathrm{y} \mathrm{d}t = w_\mathrm{y} f(t_1) = H$ ,

где H – глубина реки.

Во втором случае время падения равно  $t_{\circ}$ :

$$\Delta x_2 = \int\limits_0^{{
m t}_2} v_{
m x} {
m d}t = w_{
m x} f(t_2) = \Delta x_1 - L$$
  $\Delta y_2 = \int\limits_0^{{
m t}_2} v_{
m y} {
m d}t = w_{
m y} f(t_2) + v \int\limits_0^{{
m t}_2} {
m e}^{-{
m k}{
m t}} {
m d}t = w_{
m y} f(t_2) + rac{v}{k} (1 - {
m e}^{-{
m k}{
m t}_2}) = H \ .$ 

Вычитая попарно уравнения, записанные для разных осей получаем:

$$\begin{cases} w_x(f(t_1) - f(t_2)) = L \\ w_y(f(t_1) - f(t_2)) - \frac{v}{k}(1 - e^{-kt_2}) = 0 \end{cases}$$

Замечая, что искомая скорость w равна:

$$w = w_x(1 - e^{-kt_2}) = \frac{kLw_y}{v} = \frac{gL}{v}$$
.