

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 $F_{\text{тр}} = \mu g \cos \varphi$, направленная вверх. (Если на шероховатой поверхности цилиндр перестанет вращаться по часовой стрелке, он покатится вниз, т.е. не вернётся в исходную точку). При качении цилиндра вверх сила трения не превосходит $\mu g \cos \varphi$, а ускорение a_2 при подъёме не больше, чем ускорение при спуске. Значит, скорость на границе не больше v_0 , 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:

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

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

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

$$\frac{df_1}{d\varphi} = \frac{1}{\cos^2 \varphi} (\mu \cos \varphi - \sin \varphi) - \text{tg} \varphi (\mu \sin \varphi + \cos \varphi) = 0$$

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

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

Так как $\mu = 0,1$, $\varphi \ll 1$, тогда $\cos \varphi = 1$ и $\sin \varphi = \varphi = 0,05$.

Так как $h = 0,1$ м, $v_0 = \sqrt{2gh} = 1,4$ м/с.

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

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

Разделим одно уравнение на другое:

$$\frac{dv}{rd\omega} = \frac{\mu \cos \varphi - \sin \varphi}{-\mu \cos \varphi} = \frac{\mu - \frac{1}{2}}{-\mu} = -\frac{1}{2}$$

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:

$$\Delta\omega = \frac{v_0}{R} - \omega_0$$

Откуда получаем, что

$$\omega_0 = \frac{5v_0}{R} = \frac{5\sqrt{2gh}}{R} = 140 \text{ с}^{-1}$$

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 ($dA = pdV$) и теплоемкости ($C = dQ/dT = dU/dT + dA$). 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: $C = dQ/dT = dU/dT + pdV/dT$.

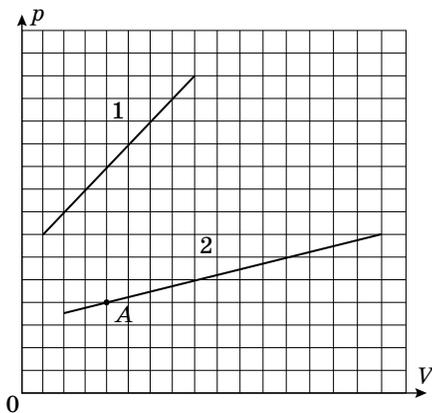
Так как внутренняя энергия $U = \nu C_V T$, а давление $p = \nu RT/V$, то $C = \nu C_V + (\nu RT/V)dV/dT$.

Пусть $V_1(T)$ и $V_2(T)$ объёмы при температуре T для процессов 1 и 2. Из совпадения теплоёмкостей имеем $dV_2/V_2 = dV_1/V_1$ при одинаковых T и dT , а тогда $(V_2 + dV_2)/(V_1 + dV_1) = V_2/V_1$. Отношение объёмов при температуре $T + dT$ 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 $p_2 V_2 = p_1 V_1$, тогда отношение давлений при одинаковой температуре $p_2/p_1 = 1/k$.

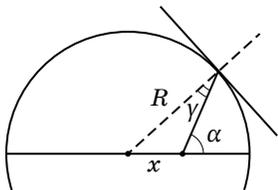
В точке A $p_A V_A = 16$ условных единиц (одна клеточка по горизонтали единица объёма, а по вертикали – единица давления). При той же температуре для первого процесса тогда $p_1 V_1 = 16$, зависимость же давления от объёма, заданная отрезком прямой, $p_1 = 6 + V_1$. Откуда получим уравнение для V_1 , отвечающего температуре в точке A : $(6 + V_1)V_1 = 16$. Выбираем положительный корень $V_1 = 2$. Откуда находим $k = V_A/V_1 = 2$.

Наклон графика второго процесса $dp_2/dV_2 = (dp_1/dV_1)k^2 = 0,25$ оказывается постоянным. Из принадлежности графика точке 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 γ можно связать с углом α с помощью теоремы синусов:

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

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

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:

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

Подставляя радиус, получаем:

$$v = xn\sqrt{\frac{4}{3}\pi G\rho} = 2,1 \text{ км/с.}$$

11.4. (Аполонский А.) При движении перемычки в магнитном поле между ее сторонами, скользящими по направляющим возникает ЭДС равная $\varepsilon_{\text{н}} = Bvl$, где v – скорость перемычки. Изменение скорости перемычки происходит из-за воздействия на нее силы Ампера равной $F_{\text{а}} = IBl$ при протекающем через нее токе I . Тот же ток заряжает или разряжает конденсатор (в зависимости 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 Δq – изменение заряда конденсатора.

При разгоне перемычки от нулевой скорости до v_1 :

$$\Delta v = v_1 = \frac{-\Delta qBl}{m} = \frac{(CU_0 - q)Bl}{m}$$

$$q = CBv_1l$$

Тогда:

$$v_1 = \frac{C(U_0 - Bv_1l)Bl}{m} = \frac{CU_0Bl}{m\left(1 + \frac{B^2l^2C}{m}\right)}$$

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

После столкновения перемычка движется в противоположном направлении с той же скоростью v_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 $\Delta q = q_n + q_{n+1}$.

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

Уравнения без индекса выполнены для обеих проекций:

$$\frac{dv}{v-w} = -kdt, \text{ следовательно}$$

$$v = w + (v_0 - w)e^{-kt} = w(1 - e^{-kt}) + v_0e^{-kt}$$

Введем обозначение:

$$f(t) = \int_0^t (1 - e^{-kt'}) dt'.$$

Тогда смещение по оси OX равно:

$$\begin{aligned} \Delta x_1 &= \int_0^{t_1} v_x dt = w_x f(t_1) \\ \Delta y_1 &= \int_0^{t_1} v_y dt = w_y f(t_1) = H, \end{aligned}$$

где H – глубина реки.

Во втором случае время падения равно t_2 :

$$\begin{aligned} \Delta x_2 &= \int_0^{t_2} v_x dt = w_x f(t_2) = \Delta x_1 - L \\ \Delta y_2 &= \int_0^{t_2} v_y dt = w_y f(t_2) + v \int_0^{t_2} e^{-kt} dt = w_y f(t_2) + \frac{v}{k}(1 - e^{-kt_2}) = H. \end{aligned}$$

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:

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