

Шифр

Σ

9-Т1. Игра в шайбу

№	Пункт разбалловки	Балл	Пр	Ап
1	В решении указано, что при отражении от первой стороны шайба не сможет попасть в точку $B$ .	1.0		
2	В решении указано, что при отражении от 3-й стороны шайба попадет в точку $B$ при условии, что ускорение свободного падения направлено вдоль $AB$ .	1.0		
3	При ударе от второй или четвёртой стороны предложено разложить движение по осям вдоль и перпендикулярно отрезку $AB$ .	1.0		
4	Из движения по оси $y$ найдено время полета из $A$ в $B$ : $t = 2\sqrt{\frac{2H}{g_y}}.$	1.0		
5	В решении используется, что движение вдоль оси $x$ равноускоренное.	1.0		
6	Получено соотношение $\frac{g_x}{g_y} = \frac{L}{4H},$ или аналогичное верное.	2.0		
7	Верно найдены координаты точек $C_1$ и $C_2$ , или в работе присутствуют аналогичные верные рассуждения, позволяющие определить ориентацию рамки для случаев отскока от второй и четвертой стенок.	2 точки по 1.0		
8	Верно рассчитаны углы между $AB$ и ускорением свободного падения.	3 точки по 1.0		

Шифр

Σ

9-Т2. Нелинейная лента

№	Пункт разбалловки	Балл	Пр	Ап
1.1	Верно записана связь внешней силы и сил упругости: $F = F_1 + F_2$ .	1.0		
1.2	Использован закон Гука для первой пружины $F_1 = k\Delta x_1$ .	0.5		
1.3	Использован закон Гука для второй пружины $F_2 = k\Delta x_2$ .	0.5		
1.4	Записана верная связь удлинений: $\Delta x_1 + \Delta x = \Delta x_2$ .	1.0		
1.5	Получена зависимость $\Delta x = \Delta x(F_1) = \frac{F}{k} - \frac{2}{k}F_1$ или $F_1(\Delta x) = \frac{F}{2} - \frac{k}{2}\Delta x.$	1.5		
	<b>Случай <math>F = 1</math> Н</b>			
1.6	Указано, что при малых растягивающих силах лента ведёт себя как пружина, подчиняющаяся закону Гука $F_1 = k_0\Delta x$ .	0.5		
1.7	Метод нахождения коэффициента жесткости ленты при малых деформациях (касательная к начальному участку).	1.0		
1.8	Найден коэффициент жесткости ленты при малых деформациях $k_0 \in [108; 132]$ Н/м.	0.5		
	<b>Ответы для удлинений пружин в случае малой растягивающей силы <math>F</math></b>			
1.9	$\Delta x \in [2,6; 3,2]$ мм.	0.5		
1.10	$\Delta x_1 \in [3,1; 3,9]$ мм.	0.5		
1.11	$\Delta x_2 \in [5,7; 7,1]$ мм.	0.5		
	<b>Случай <math>F = 20</math> Н</b>			
1.12	Использована идея построения зависимости (1') (аналог нагрузочной прямой из электричества) на графике в случае большой растягивающей силы $F$ .	1.0		

	<b>Ответы для удлинений пружин в случае большой растягивающей силы <math>F</math></b>			
1.13	$\Delta x \in [6,0; 7,0]$ см.	0.5		
1.14	$\Delta x_1 \in [6,5; 7,0]$ см.	0.5		
1.15	$\Delta x_2 \in [12,5; 14,0]$ см.	0.5		
2.1	Предложен корректный способ нахождения $F_{\max}$ , используя точку (25 см, 14 Н).	1.0		
2.2	Получен ответ $F_{\max} = 53$ Н.	0.5		

Шифр

 $\Sigma$ **9-ТЗ. Тянем-потянем**

№	Пункт разбалловки	Балл	Пр	Ап
1.1	Корректными рассуждениями получено $u(0) = v$ .	1.0		
2.1	<b>Метод 1.</b> Предложено записать условие нерастяжимости куска нити от втулки до точки $C$ около колечка.	1.0		
2.2	<b>Метод 1.</b> Правильно определена скорость точки $C$ в некоторой системе отсчета.	1.0		
2.3	<b>Метод 1.</b> Найдена проекция скорости втулки на нить.	0.5		
2.4	<b>Метод 1.</b> Найдена проекция скорости точки $C$ на нить.	0.5		
2.5°	<b>Метод 2.</b> Длина нити выражена через параметры системы.	1.0		
2.6°	<b>Метод 2.</b> Выражение для длины нити корректно продифференцировано.	2.0		
2.7°	<b>Метод 3.</b> Найдены перемещения колечка и втулки за небольшой промежуток времени.	1.0		
2.8°	<b>Метод 3.</b> Найдено изменение расстояния между втулкой и колечком: $\Delta R = v\Delta t \cos \alpha - u\Delta t \sin \alpha$ .	1.0		
2.9°	<b>Метод 3.</b> Корректно записано условие нерастяжимости нити.	1.0		
2.10	Получен правильный ответ: $u = v \frac{1 + \cos \alpha}{\sin \alpha}.$	2.0		
3.1	<b>Метод 1.</b> Рассматривается круговое относительное движение втулки и точки $C$ или же напрямую записывается формула Ривальса.	1.0		

3.2	<p><b>Метод 1.</b> Найдена относительная скорость движения по окружности</p> $u_{\text{отн}} = v \frac{1 + \cos \alpha}{\sin \alpha}$ <p>или угловая скорость вращения</p> $\omega = \frac{v}{l} \frac{(1 + \cos \alpha)^2}{\sin \alpha}.$	1.0		
3.3	<b>Метод 1.</b> Записано $a_n = v^2/R$ .	0.5		
3.4	<b>Метод 1.</b> Связь нормальной проекции и полного ускорения втулки: $a = a_n/\sin \alpha$ .	0.5		
3.5°	<b>Метод 2.</b> Выражение для скорости втулки корректно продифференцировано по времени.	2.0		
3.6°	<p><b>Метод 2.</b> Из нерастяжимости нити получено правильное выражение, связывающее координату с длиной нити:</p> $y = \frac{l \sin \alpha}{1 + \cos \alpha}.$ <p>Или аналогичное верное уравнение, позволяющее получить правильный ответ для ускорения втулки.</p>	1.0		
3.7	<p>Получено ускорение втулки:</p> $a = \frac{v^2(1 + \cos \alpha)^3}{\sin^3 \alpha \cdot l}.$	1.0		
3.8	Записан второй закон Ньютона для втулки в проекции на стержень: $ma = T \sin \alpha$ .	0.5		
3.9	Получена связь силы $F$ и силы натяжения нити: $F = T + T \cos \alpha$ .	0.5		
3.10	<p>Получен верный ответ для</p> $F = m \frac{v^2(1 + \cos \alpha)^4}{l \cdot \sin^4 \alpha}.$	1.0		

Шифр

 $\Sigma$ **9-Т4. Нагрев жидкости**

№	Пункт разбалловки	Балл	Пр	Ап
1.1	<p>Получена верная зависимость плотности от температуры:</p> $\rho(t) = \rho_0 - \frac{\rho_0}{2} \cdot \frac{t - t_0}{t_0} = \rho_0 \frac{3t_0 - t}{2t_0}.$	0.5		
1.2	<p>Найдена плотность (или температура), при которой жидкость из левого сосуда начнёт перетекать в правый:</p> $\rho = 0,95\rho_0 \text{ или } t_1 = 1,1t_0.$	1.0		
1.3	<p>Верно найдена конечная масса <math>m_L</math> жидкости в левом сосуде:</p> $m_L = 2\rho_0 SH.$	0.5		
1.4	<p>Получена полная масса <math>m</math> жидкости:</p> $m = 4,75\rho_0 SH.$	0.5		
1.5	<p>Вычислена масса <math>m_R</math> жидкости в правом сосуде после нагрева:</p> $m_R = 2,75\rho_0 SH.$	1.0		
1.6	<p>Верно найдено давление на дно:</p> $p_{\text{дно}} = 2,75\rho_0 gH.$	0.5		

2.1	<p>Записана связь давлений:</p> $p_k = p_{\text{дно}} - 0,5\rho_0 gH.$	0.5		
2.2	<p>Верно найдено давление жидкости на крышку в сосуде большего сечения:</p> $p_k = 2,25\rho_0 gH.$	0.5		
3.1	<p>Получено выражение для массы, перетекающей в правый сосуд:</p> $\Delta m = 4SH \Delta\rho,$ <p>или аналогичное верное.</p>	0.5		
3.2	<p><b>Метод 1.</b> Выведено выражение для малого количества теплоты, поступающего в правый сосуд:</p> $\Delta Q = 4cSH(t - t_0)\Delta\rho.$	0.5		
3.3	<p><b>Метод 1.</b> В работе указано или используется, что величина <math>\Delta Q</math> пропорциональна площади полоски шириной <math>\Delta\rho</math> и длиной <math>t - t_0</math>, домноженной на <math>4cSH</math>.</p>	2.0		
3.4	<p><b>Метод 1.</b> Найдено количество теплоты, поступившее в правый сосуд за счёт перетекания жидкости:</p> $Q = 0,99\rho_0 t_0 cSH.$	1.0		
3.5°	<p><b>Метод 2.</b> В уравнении теплового баланса используется средняя температура перетекающих порций жидкости, при этом присутствует обоснование этого подхода, основанное на линейности зависимости плотности от температуры.</p>	0.5		

3.6°	<p><b>Метод 2.</b> Найдена средняя температура приходящих порций жидкости:</p> $t_{\text{cp}} = 1,55t_0.$	2.0		
3.7°	<p><b>Метод 2.</b> Верно составлено уравнение теплового баланса для правого сосуда:</p> $m_{R0}c(t_R - t_0) + \Delta mc(t_R - t_{\text{cp}}) = 0.$	1.0		
3.8°	<p><b>Метод 3.</b> Получено выражение для малой массы, перетекающей при возрастании температуры на <math>dt</math>:</p> $dm = \frac{2\rho_0 SH}{t_0} dt.$	0.5		
3.9°	<p><b>Метод 3.</b> Количество теплоты, переносимое малой массой:</p> $dQ = c(t - t_0) \frac{2\rho_0 SH}{t_0} dt.$	1.0		
3.10°	<p><b>Метод 3.</b> Полученное выражение проинтегрировано от <math>1,1t_0</math> до <math>2t_0</math>:</p> $Q = \frac{2\rho_0 SHc}{t_0} \int_{1,1t_0}^{2t_0} (t - t_0) dt = \frac{2\rho_0 SHc}{t_0} \left[ \frac{(t - t_0)^2}{2} \right] \Big _{1,1t_0}^{2t_0}.$	1.0		
3.11°	<p><b>Метод 3.</b> Найдено количество теплоты, поступившее в правый сосуд за счёт перетекания жидкости:</p> $Q = 0,99\rho_0 t_0 c SH.$	1.0		



3.12	<p>Получено выражение для конечной температуры в правом сосуде:</p> $t_R = t_0 + \frac{Q}{cm_R}.$	1.0		
3.13	<p>Получено верное значение конечной температуры:</p> $t_R = 1,36t_0.$	2.0		

Шифр

 $\Sigma$ **9-Т5. Звезда и треугольник**

№	Пункт разбалловки	Балл	Пр	Ап
1.1	<b>Метод 1.</b> В решении корректно используется метод наложения.	1.0		
1.2	<b>Метод 1.</b> Предложены две схемы, которые предлагается наложить друг на друга.	1.0		
1.3	<b>Метод 1.</b> В предложенных схемах верно расставлены токи через все резисторы (по 0,5 балла за каждую схему).	2 точки по 0.5		
1.4°	<b>Метод 2.</b> При решении правильно использовано первое правило Кирхгофа.	1.0		
1.5°	<b>Метод 2.</b> При решении правильно использовано второе правило Кирхгофа.	1.0		
1.6°	<b>Метод 2.</b> Найдены силы тока в каждом из шести резисторов, выраженные через введенные неизвестные токи.	0.5		
1.7°	<b>Метод 2.</b> Записана система уравнений, позволяющая верно выразить введенные токи через $I$ и/или $I_0$ .	0.5		
1.8	Верно определены значения сил токов, выраженные через $I$ и $I_0$ , в каждом из шести резисторов исходной цепи.	6 точек по 0.5		
1.9	Найдено, что $\Delta I_{\text{верх}} = 0$ .	0.5		
2.1	Найдено, что $\Delta I_{\text{нижн}} = \Delta I/2$ .	0.5		
3.1	Указано, что только через резистор $2R$ между узлами $A$ и $B$ ток может быть равным нулю.	1.0		
3.2	Получено значение регулируемой силы тока $I' = I_0/2$ , при которой происходит обнуление силы тока через резистор $2R$ между узлами $A$ и $B$ .	1.0		
4.1	Предложен верный способ расчета мощности при произвольных $I$ и $I_0$ .	0.5		
4.2	Получено выражение $P(I) = RI^2 + \frac{2}{3}II_0R + \frac{2}{3}RI_0^2.$	1.0		

4.3	<p>Верное найдена сила тока, при которой мощность минимальна:</p> $I^* = -\frac{I_0}{3}.$	1.0		
4.4	<p>Найдено значение минимальной мощности:</p> $P_{\min} = P(I^*) = \frac{5}{9}RI_0^2;$	0.5		