

Всероссийская олимпиада школьников по физике
Региональный этап
23 - 25 января 2020 г.

1032

Фамилия Сивак

Имя Михаил

Отчество Сергеевич

Класс 10

Территория г. Пермь

Образовательная организация МАОУ "СОШ №146"

1 | 2 | Σ
11,0 | 8 | 19,0

1032

N10.1

По закону Терри: $v = \alpha V P \Rightarrow n = \alpha p$, где $n = \frac{J_{CO_2}}{V}$ - концентрация молей CO_2 в ширине. Как указано в примечании концентрация газа в спокойном состоянии приходит в равновесие за относительно небольшое время. Рассмотрим след. образец: открыли аккуратно крышку, возьмем α объем воздуха в ширине, α - ширина ширин, α - высота ширин \rightarrow объем CO_2 выделится и займет некоторый объем. (4)

Такой образец в бутылке $n = \alpha p_x$. Воздух в ширине $V_{воздуха}$ в ней будет содержать $n \cdot V_0$ молей. После выделывания, кол-во молей будет тем же самым при этом, т.к. процесс будет в свободном состоянии, то в ширине его равновесия давление внутри ширин $y CO_2$ будет около атмосферного.

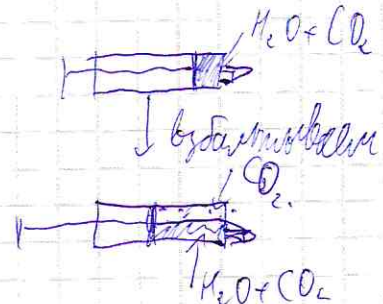
По закону Терри $v_1 = \alpha V_0 p_0$, где v_1 - объем воздуха не увеличится он выделится CO_2 .

$v_2 = \frac{p_0 V_{CO_2}}{RT}$, из уравнения Менделеева - Клапейрона.

$v_1 + v_2 = v_0 = n \cdot V_0$

$\frac{p_0 V_{CO_2}}{RT} + \alpha p_0 V_0 = \alpha p_x V_0$

$p_x = p_0 \left(\frac{\alpha V_0}{\alpha V_0} + \frac{V_{CO_2}}{RT \alpha V_0} \right) = p_0 \left(1 + \frac{V_{CO_2}}{V_0} \cdot \frac{1}{RT \alpha} \right)$ (4)



Такая образцы можно приблизительно от полого давление $v_{возд}$ в бутылке до открытия.

Для проверки закона Терри рассмотрим аналогично: мадерем V_0 м³ воздуха без воздуха. Закроем ширину, тогда $v_{возд}$ кол-во CO_2 сравнимы:

$n_0 \cdot V_0 = v_1 + v_2$, где n_0 - кон. концентрации молей v_1 - кол-во воздуха после выдел-

тканя в воде, V_2 - кол-во в-ва в газодиффузионной форме
 Число молекул газа при нормальном давлении:
 увеличим или уменьшим объем CO_2 в инкубаторе, после
 взбалтывания сохраним объем. Далее, считая, что CO_2 не выходит
 газа из воды, считаем, что изменился (хотя не взбалтывали); тогда
 газ давление внутри станет одним атмосферным и мы сможем
 измерить объем CO_2 при стандартных условиях по изменению
 объема предположив что $T = const$. (8n)

$n \cdot V_0 = const$

$V_0 = \frac{p_0 V_{CO_2}}{RT} = V_2 + \frac{p_1 V_1}{RT} = V_3 + \frac{p_2 V_2}{RT}$, где V_1 и V_2 - объемы CO_2 в газе

после взбалтывания при давлении p_1 и p_2 - из давления.
 $p_1 V_1 = p_0 V_{1.0}$ $p_2 V_2 = p_0 V_{2.0}$, где $V_{1.0}$ и $V_{2.0}$ - объемы газа после взбалтывания
 стандартной формы.

Отсюда мы можем измерить $V_1 - V_2$ и $V_3 - V_2$ и Δp_1 , Δp_2 и
 проверить закон Дальтона.

Если он справедлив, то коэффициент поглощения в n раз должно увеличиться
 V в k n раз, где k - некоторая константа. (7n)

Проведем измерения:

1 часами: $V_0 = 5 \text{ мл} = 5 \cdot 10^{-6} \text{ м}^3$ $V_{CO_2} = 8 \text{ мл} = 8 \cdot 10^{-6} \text{ м}^3$ (2n)

$p_x = p_0 \left(1 + \frac{V_{CO_2}}{V_0} \cdot \frac{1}{RT} \right)$ $R = 8,31$

$p_x = 10^5 \left(1 + \frac{8}{5} \cdot \frac{1}{3,5 \cdot 10^3 \cdot 8,31 \cdot 5 \cdot 10^{-6}} \right) \approx 230 \text{ (кПа)} = 2,8 \text{ (атм)}$ (6n)

во II часами. используем тот же инкубатор $V_0 = 5 \text{ мл}$ $V_{CO_2} = 8 \text{ мл}$ при p_{ext}
 p_0 - атмосферное, с тем же объемом инкубатора $p_0 = 0 \text{ атм}$ и взбалтывали.
 $V_1 = 15 \text{ мл}$ $V_{1.0} = 10 \text{ мл} \Rightarrow p_1 = p_0 \frac{V_{1.0}}{V_1} \approx 0,67 p_0$

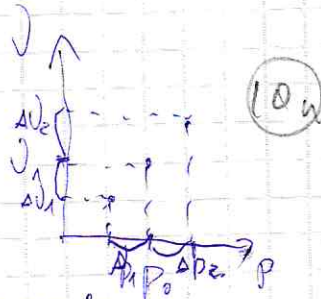
или при постоянной объёма в 3 мл.

P_2 - повышенное давление, считаем критическое

$V_2 = 3 \text{ мл}$ $V_{2.0} = 5,5 \text{ мл} \Rightarrow P_2 = P_0 \frac{V_{2.0}}{V_2} \approx 1,83 P_0$

~~$P_2 = P_0 \frac{V_{2.0}}{V_2} \approx 1,83 P_0$~~

~~$\Delta P_2 = 0,83 P_0$~~



$\Delta V_1 = J_1 - J_2 \approx 8,2 \cdot 10^{-5} \text{ (моль)}$

$\Delta V_2 = J_3 - J_1 = \frac{P_0 V_{0.0} - P_2 V_2}{RT} \approx 1 \cdot 10^{-4} \text{ (моль)}$ каменноватный графит для молекул

При близком к нулю значении $\frac{\Delta P_1}{\Delta P_2} = \frac{\Delta V_1}{\Delta V_2}$

$\frac{\Delta V_1}{\Delta P_1} = \frac{\Delta J_1}{\Delta P_2} \approx V_0$

$\Delta P_1 = P_0 - P_1 = 0,33 P_0 \approx 33000 \text{ Па}$

$\Delta P_2 = P_2 - P_0 = 0,83 P_0 \approx 83000 \text{ Па}$

$\alpha = \frac{\Delta V_1}{\Delta P_1 V_0} \approx 5 \cdot 10^{-9} \text{ (моль/Па}\cdot\text{м}^3)$ $\beta = \frac{\Delta J_2}{\Delta P_2 V_0} \approx 24 \cdot 10^{-9}$

Проведём дополнительные измерения:

$V_0 = 5 \text{ мл}$ $V_{0.0} = 7 \text{ мл}$ $V_1 = 4,5 \text{ мл}$ $V_{1.0} = 9 \text{ мл}$ $V_2 = 2 \text{ мл}$ $V_{2.0} = 4 \text{ мл}$

$P_1 = P_0 \frac{V_{1.0}}{V_1} = 0,6 P_0$ $P_2 = P_0 \frac{V_{2.0}}{V_2} = 2 P_0$

$\Delta P_1 = 40000 \text{ Па}$ $\Delta P_2 = 100000 \text{ Па}$

$\Delta V_1 = \frac{P_1 V_1 - P_0 V_{0.0}}{RT} \approx 8 \cdot 10^{-5}$

$\beta = \frac{\Delta J_1}{\Delta P_1 V_0} \approx 4 \cdot 10^{-4}$

$\Delta V_2 = \frac{P_0 V_{0.0} - P_2 V_2}{RT} \approx 1,2 \cdot 10^{-4}$

$\alpha = \frac{\Delta J_2}{\Delta P_2 V_0} \approx 24 \cdot 10^{-4}$

max в. дифференциальная
 $\alpha \approx 3,5 \cdot 10^{-4}$

- 1n - 35
- 2n - 15
- 3n - 05
- 4n - 15
- 5n - 05
- 6n - 15
- 7n - 1,55
- 8n - 1,55
- 9n - 15
- 10n - 0,55
- 11n - 0,55
- 12n - 05

N 10.2 см. габл.

№ 10.2

| | | | | | | | | | |
|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | Σ |
| 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 2 | 1 | 0 | 0 | 8 |

Достанем из зерна (не все) муку для измерения диаметра.

Возьмем чашку домашнего кол-ва зерен (мало порошка в чашке) и просеем все сито/ситомом с известным шагом l .

d зерно можно опр. с помощью $d = \frac{l}{n}$, где d - диаметр зерна, l - шаг сита, n - число зерен.

$n = 42$ $l = 8,6 \text{ см} \Rightarrow d \approx 0,205 \text{ см}$. $\epsilon_2 = \frac{0,1}{8,6} = \epsilon_d \approx \frac{1}{86}$. $\Delta d = \epsilon_d \cdot d \approx 0,003 \text{ см}$.

$d = 0,205 \pm 0,003 \text{ см}$

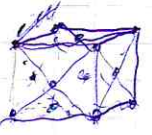
$a = 4,6 \text{ см}$ $b = 3,8 \text{ см}$ $l = 12 \text{ см}$

линейные размеры коробки:



Далее мы хотим, чтобы гранулы зерен равномерно покрывали дно, рассмотрим формулу $k = \frac{V_0}{V_n} = \frac{V_k}{V}$

при такой упаковке зерна займут форму кубов и форма каждой гранулы будет кубом в среднем приближении. d - диаметр зерна, d - диаметр зерна, d - диаметр зерна.

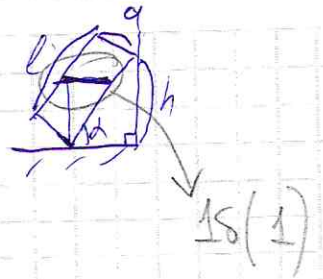


Внутри куба помещается по $\frac{1}{8}$ шариков при вершинах и по $\frac{1}{2}$ шариков в центре граней, тогда на куб помещается $\frac{1}{8} \cdot 8 + \frac{1}{2} \cdot 6 = 4$ шарика.

$V_k = 8 \cdot \frac{1}{8} \cdot \frac{4}{3} \pi \left(\frac{d}{2}\right)^3 = 2 \sqrt{2} d^3$ $\frac{V_k}{V} = \frac{d^3}{\sqrt{2}}$ - доля занимаемая на кубике

Отсюда, если мы найдем объем зерна в коробе $V = N \cdot \frac{d^3}{\sqrt{2}}$, то мы найдем кол-во зерен $N = \frac{\sqrt{2} V}{d^3}$

Требует измерения с известными вращаемой коробке займем что если засыпавшей коробку в некотором положении, и потом её слегка покачать, но под углом покажем зерна будут прилипать к горизонтальной поверхности, поэтому можно как то прокрутить в нескольких



Каким образом корабль под углом α к горизонту.
высоту h мы можем считать линейную, тогда

$$\sin \alpha = \frac{h}{a}$$

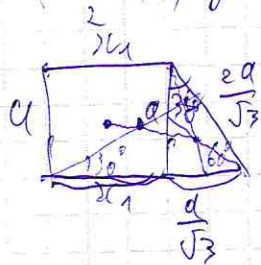
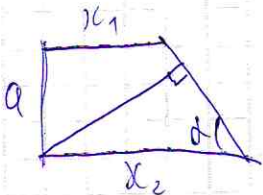
Корабль под углом α будет проходить корабль, так чтобы не
увеличить α , и

Корабль так же α , что же корабль будет примерно в равновесии, то
ожидаем, что центр масс зерна находится на вертикали в точной

опоры. Из этого вытекает следующее, когда корабль проходит
через часть в. установка что $h \approx 0,5 \text{ м}$ $\alpha \approx 60^\circ$

значит, что в каждой ^{вертикальной} ~~вертикальной~~ ^{плоскости} зерно будет представлять ^{одинаковые}
прямоугольные треугольники.

Отсюда $V = a \cdot b \cdot \frac{x_1 + x_2}{2}$, где x_1 и x_2 - основания треугольников.



Ф10-13

Всероссийская олимпиада школьников по физике
Региональный этап
23 - 25 января 2020 г.

Фамилия Сивак

Имя Мисаил

Отчество Сергеевич

Класс 10

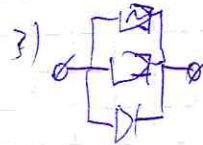
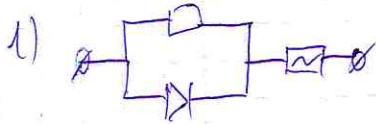
Территория г. Пермь

Образовательная организация МАОУ „СОШ №146“

№5

Заметим, что узел должен быть подключен параллельно к чистому полю, при малом U -токе проходит через ЧЯ. Но узел должен быть подключен к чистому полю элементу, так как через него да чистого не идет ток.

Отсюда возможные схемы:

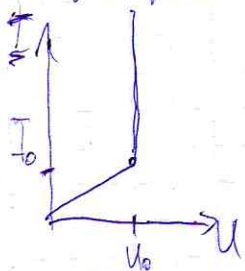


Заметим, что при 3 схеме поле открытого диода ~~и диода~~ $U \geq 5В$ $I > 3А$ невозможны. Аналогично во 2 схеме поле открытого диода при любом ~~напряжении~~ ^{напряжении} ~~напряжении~~ ^{напряжении} ВДХ элемент X не достигнет предельного тока на уровне 3А.

Значит схема ЧЯ:

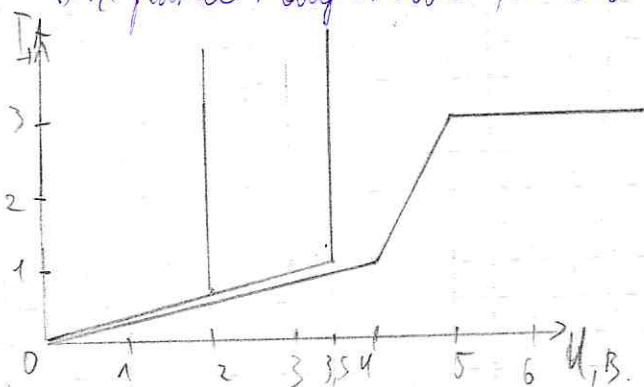
| | | | | | |
|----|----|---|---|----|----------|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | Σ |
| 10 | 10 | 6 | 7 | 10 | 43 |

Построим ВАХ резистора и диода, подключенного параллельно:



$\frac{U_0}{I_0} = 3,5(Ом)$

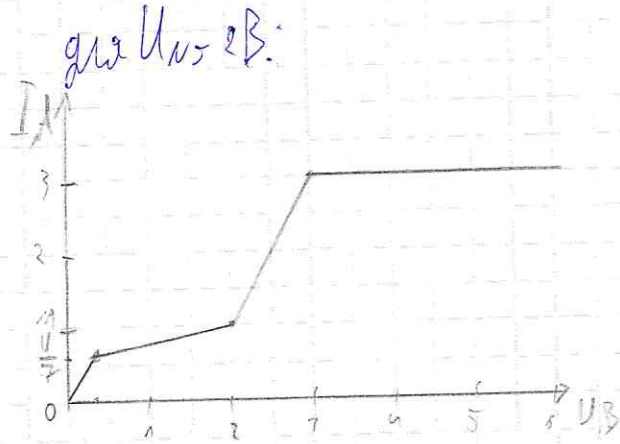
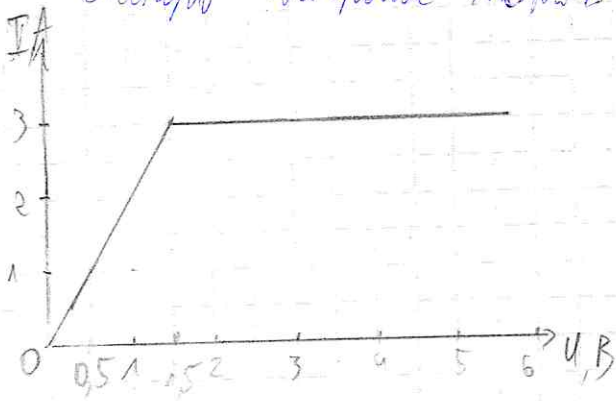
Поскольку данные параллельное подключение диода и резистора, следовательно сведено с элементов, то их ВАХ суммируются по известной методике ВАХ нам известно. Значит если из починного ВАХ вывести ВАХ ранее полученных, то мы получим ВАХ элемента X.



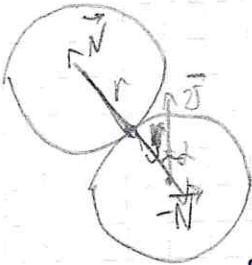
Этот по условию ВАХ X монотонно возрастает, то ΔU при этом и том же I должно увеличиваться не уменьшаться. Отсюда получаем ограничение на напряжение открытого $U_0 \leq 3В$

Значит $U_0 \in [0; 3.5]$ В.

Теперь построим ВАХ для X при $U_{max} = 3.5$ В.



№2.

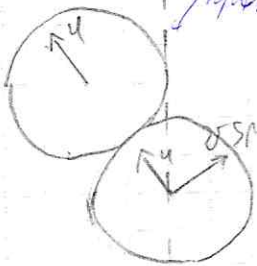


Рассмотрим момент удара шайб. Угол $\alpha < 90^\circ$, удар соударения не будет. Т.к. боковые поверхности шайб гладкие, то единственная действующая сила - сила реакции опоры, она будет направлена по прямой соединяющей центры шариков.

~~В момент соударения~~ Водоразъем сразу после соударения относительно радиуса шайбы будет направлен по линии действующей силы. Соударение прекращается когда скорости шайб в направлении их взаимной скорости сравняются.

по ЗСИ; $m v \cos \alpha = m u + m u = 2m u \Rightarrow u = \frac{v \cos \alpha}{2}$

горизонтальная составляющая.



Из чертежа видно, что после соударения они направлены под острым углом α к горизонту и движутся параллельно шайбе, значит траектория движения шайбы - б

Т.к. шайбы одинаковые, то когда встретятся шариков, জানем, что $\frac{A_1}{A_2} = \frac{\mu m g S_1}{\mu m g S_2} = \frac{S_1}{S_2}$

При полной остановке: $A_1 = \mu m g S_1 = \frac{m v_1^2}{2}$ $A_2 = \mu m g S_2 = \frac{m v_2^2}{2}$

Отсюда $\frac{S_1}{S_2} = \frac{v_1^2}{v_2^2}$, как мы выяснили ранее $v_1 = u = \frac{v \cos \alpha}{2}$

$v_2 = \sqrt{u^2 + v^2 \sin^2 \alpha} = v \sqrt{\frac{\cos^2 \alpha}{4} + \sin^2 \alpha}$

$$\text{Тогда } \frac{\Sigma_1}{\Sigma_2} = \frac{\sigma_1^2}{\sigma_2^2} = \frac{\sigma^2 \frac{\cos^2 \alpha}{4}}{\sigma^2 (\frac{\cos^2 \alpha}{4} + \sin^2 \alpha)} = \frac{\cos^2 \alpha}{\cos^2 \alpha + 4 \sin^2 \alpha} = \frac{\cos^2 \alpha}{1 + 3 \sin^2 \alpha}$$

Эту чертота можно в условии $\alpha = 15^\circ$, если α - тракторная ^{после маневрирования} ~~после~~ ^{машина} ~~машина~~.
 и $\alpha = 45^\circ$, если α - тракторная ^{кран} ~~после~~ ^{машин} ~~машина~~.

Отсюда $\left[\begin{array}{l} \frac{\Sigma_1}{\Sigma_2} \approx 0,78 \text{ если } \alpha = 15^\circ \\ \frac{\Sigma_1}{\Sigma_2} = 0,2 \text{ если } \alpha = 45^\circ. \end{array} \right.$

для пункта Б запишем $\Sigma C \rightarrow$ сразу до и после соударения (сохраняем $\Sigma K P = 0$)

$$\frac{mv^2}{2} = 0 + \frac{mu^2}{2} + \frac{m(\sqrt{v^2 \sin^2 \alpha + u^2})^2}{2} \quad \text{или} \quad \frac{mv^2}{2} \cdot x = 0, \text{ где } x - \text{некая сила}$$

$$\frac{mv^2}{2} = \frac{mu^2}{2} + \frac{m(\frac{\sigma^2 \cos^2 \alpha}{4} + v^2 \sin^2 \alpha)^2}{2} + \frac{mv^2}{2} x$$

$$\frac{1}{2} v^2 = \frac{\sigma^2 \cos^2 \alpha}{4} + \frac{\sigma^2 \cos^2 \alpha}{4} + v^2 \sin^2 \alpha + \frac{1}{2} v^2 x$$

$$x = 1 - \frac{\cos^2 \alpha + 2 \sin^2 \alpha}{2} = 1 - \frac{1 + \sin^2 \alpha}{2}$$

$$\left[\begin{array}{l} x \approx 0,47 \text{ при } \alpha = 15^\circ \\ x = 0,25 \text{ при } \alpha = 45^\circ. \end{array} \right.$$

(N1)

~~То $w = \frac{d\varphi}{dt}$~~ ^{тангенциальное, которое создает сила инерции}
 на шарик действуют 2 ускорения: ^{нормальное \cos}
 и тангенциальное, которое создает сила сопротивления.



$$a_n = \frac{v^2}{L} = \omega^2 L, \text{ где } L - \text{длина нити.}$$

$$a_\tau = \frac{F_c}{m} \quad F_c = kv = k\omega_0 L, \text{ по условию. где } \omega_0 - \text{угл. скорость в нач. моменте.}$$

$$\text{тогда } \frac{d\varphi}{dt} = \frac{k\omega_0 L}{m \cdot \omega_0^2 L} = \frac{k}{m\omega_0}$$

то определяем $w = \frac{d\varphi}{dt}$; $\epsilon = \frac{dw}{dt} \Rightarrow d\varphi = w dt \Rightarrow w = \frac{dw}{\epsilon}$

$$\text{I } \epsilon = M \text{ где } M = F_c \cdot L = k\omega L^2 \quad I = mL^2$$

$$\epsilon = \frac{M}{I} = \frac{k\omega L^2}{mL^2} = \frac{k\omega}{m}$$

Отсюда $d\varphi = \frac{W}{E} dW = \frac{W \cdot m}{kW} dW = \frac{m}{k} dW$,

$\varphi = \int d\varphi = \int \frac{m}{k} dW$, $m, k = \text{const} \Rightarrow \varphi = \frac{m}{k} \cdot \int dW$

W меняется в пределах от ≈ 0 до W_0

$\varphi = \frac{m}{k} \int_0^{W_0} dW = \frac{m}{k} W_0 = \frac{1}{Eg}$, по ранее установленной.

$\varphi = \frac{1}{Eg}$

№3

~~Уравнение состояния идеального газа: $pV = \nu RT$~~

Уравнение состояния идеального газа: $pV = \nu RT$

$pSh = \frac{m}{\mu} RT$

$\frac{pH}{m} = \frac{RT}{\mu S} = \text{const}$, из условия, где H - высота на части цилиндра без веса
 m - масса газа неравновесного

p_0, p_1, p_2 - давление газа при 0, 1, 2 ширинках.

$M = \frac{h}{2}$, из условия, что вода замкнута пополам и т.д.

$\frac{p_0 H}{m_0} = \frac{p_1 (H - \Delta h_1)}{m_1} = \frac{p_2 (H - \Delta h_1 - \Delta h_2)}{m_2}$

ИТД. соотв закрыты, то $m_0 + m_{p0} = m_1 + m_{p1} = m_2 + m_{p2}$ где m_p - масса поршня
каждого шара в равновесии

Из закона Бусси $\frac{m_{p1}}{m_{p0}} = \frac{p_1}{p_0}$; $\frac{m_{p2}}{m_{p0}} = \frac{p_2}{p_0}$

т.к. поршни в равновесии, то сумма сил = 0

$p_0 S + mg = p_1 S = 0 \Rightarrow p_1 - p_0 = \frac{mg}{S} = \Delta p$

$p_0 S + 2mg - p_2 S = 0 \Rightarrow p_2 - p_0 = \frac{2mg}{S} = 2\Delta p$

$\frac{p_1}{p_0} = \frac{p_0 + \Delta p}{p_0} = 1 + \frac{\Delta p}{p_0}$

$\frac{p_2}{p_0} = \frac{p_0 + 2\Delta p}{p_0} = 1 + \frac{2\Delta p}{p_0}$

$m_1 = m_0 \cdot \frac{p_1}{p_0} \cdot \frac{H - \Delta h_1}{H} = m_0 \left(1 + \frac{\Delta p}{p_0}\right) \left(1 - \frac{\Delta h_1}{H}\right)$

$m_2 = m_0 \left(1 + \frac{2\Delta p}{p_0}\right) \left(1 - \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{H}\right)$

$m_{p1} = m_{p0} \left(1 + \frac{\Delta p}{p_0}\right)$

$m_{p2} = m_{p0} \left(1 + \frac{2\Delta p}{p_0}\right)$

$m_0 + m_{p0} = m_1 + m_{p1} = m_0 \left(1 + \frac{\Delta p}{p_0}\right) \left(1 - \frac{\Delta h_1}{H}\right) + m_{p0} \left(1 + \frac{\Delta p}{p_0}\right)$

$m_0 + m_{p0} = m_2 + m_{p2} = m_0 \left(1 + \frac{2\Delta p}{p_0}\right) \left(1 - \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{H}\right) + m_{p0} \left(1 + \frac{2\Delta p}{p_0}\right)$

Решим систему последующих уравнений
 обозначим $\frac{\Delta P}{P_0} = \kappa$; $\frac{m_2 g}{m_0 g} = k$. получим две ур-ия на m_0 .

$$\begin{cases} 1 + k = k(1 + \mu) + (1 - \frac{\Delta h_1}{M})(1 + \kappa) = k(1 + \kappa) + 1 + \kappa - \frac{\Delta h_1}{M} - \kappa \frac{\Delta h_1}{M} \\ 1 + k = k(1 + 2\mu) + (1 - \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{M})(1 + 2\kappa) = k(1 + 2\kappa) + 1 + 2\kappa - \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{M} - 2\kappa \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{M} \end{cases}$$

$$\begin{cases} k(1 - 1 - \kappa) = \kappa - \frac{\Delta h_1}{M} - \kappa \frac{\Delta h_1}{M} = \kappa \frac{M - \Delta h_1}{M} - \frac{\Delta h_1}{M} \\ k(1 - 1 - \kappa) = 2\kappa - \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{M} - 2\kappa \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{M} = 2\kappa \frac{M - \Delta h_1 - \Delta h_2}{M} - \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{M} \end{cases}$$

получим из этих уравнений:

$$\begin{aligned} \kappa \frac{M - \Delta h_1}{M} - \frac{\Delta h_1}{M} &= 1 \Rightarrow \kappa \frac{M - \Delta h_1}{M} - \frac{\Delta h_1}{M} = 2\kappa \frac{M - \Delta h_1 - \Delta h_2}{M} - \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{M} \\ 2\kappa \frac{M - \Delta h_1 - \Delta h_2}{M} - \frac{\Delta h_1 + \Delta h_2}{M} & \end{aligned}$$

$$\Delta h_1 + \Delta h_2 - \Delta h_1 = 2\kappa(M - \Delta h_1 - \Delta h_2) - \kappa(M - \Delta h_1)$$

$$2\kappa(M - \Delta h_1 - \Delta h_2) - \kappa(M - \Delta h_1) = \Delta h_2$$

$$\kappa = \frac{\Delta h_2}{M - \Delta h_1 - \Delta h_2} \approx \frac{111}{122} \approx 0,91$$

$$\kappa = \frac{\Delta P}{P_0} = \frac{m_2 g}{m_0 g} \Rightarrow m_2 = \frac{\kappa \cdot S \cdot P_0}{g} \quad S = 10^{-3} \text{ м}^2 \quad P_0 = 10^5 \text{ Па} \quad \kappa \approx 0,91 \quad g = 10 \frac{\text{м}}{\text{с}^2}$$

$$m_2 \approx 9,1 \text{ кг}$$

масса одной шари

если давление будет в $\frac{1}{k}$ раз больше относительно начального, то шар
 газ будет растворён в воде и переместиться будет у поверхности воды

$$|R| = \left| -1 + \frac{\Delta h_1}{M} + \frac{\Delta h_1}{M \kappa} \right| = \left| \frac{\Delta h_1}{M} \left(1 + \frac{1}{\kappa} \right) - 1 \right| = \frac{1}{2,9}$$

$$P = P_0 + \kappa \Delta P$$

$$P = \frac{P_0}{k} = 2,9 P_0 = P_0 + \kappa \Delta P \Rightarrow \kappa = \frac{1,9 P_0}{\Delta P} \quad \text{или} \quad \Delta P = 1,9 P_0$$

$$\Delta P = \frac{(m_0 + m_2) g}{S} \quad \frac{m_2 g}{S} = 1,9 P_0 - \frac{2 m_0 g}{S}$$

$$m_2 = 1,9 P_0 \cdot \frac{S}{g} - 2 m_0 = 0,8 \text{ кг}$$

$$m_2 = 0,8 \text{ кг}$$

ИИ

Запишем фр-ны движения в кан. состоянии и при вращении

I кан.: $m_B g + T_0 = \rho g V_{пч}$

$m_H g = T_0 \rho g V$

II: ~~мех. энергия~~ перейдем в СО шарика, добывая силу инерции

x: $m_B \omega^2 s + T \sin \alpha = \rho g V_{пч}$

y: $m_B g = T \cos \alpha = \rho g V_{пч}$

x: $m_H \omega^2 (s + l \sin \alpha) + T \sin \alpha = \rho g V_{пч}$ (при условии, что $\rho g l \sin \alpha \leq R$)

y: $m_H g = T \cos \alpha$

Внутренний шарик более плоский \Rightarrow всегда погружен

Верхний шарик в обоих случаях ~~выходит~~ имеет одинаковую погруженность

имеет та же внутреннюю массу y силы ~~на шарик~~ ^{тоже самые} не меняются, а сила $F_{арх}$ у шарика тоже такая, значит $F_{арх}$ у шарика по диаметру тоже такая $V_{пч}$ остается неизменной.

возьмем уравнение в проекции на ось y у шарика:

$m_B g + T_0 = \rho g V_{пч}$

$m_B g + T \cos \alpha = \rho g V_{пч} = m_B g + T_0$

отсюда $T_0 = T \cos \alpha \Rightarrow T = \frac{T_0}{\cos \alpha}$

$\rho g \omega^2 s V_{пч} = T_0 \sin \alpha + m_B \omega^2 s$

$\rho g V_{пч} = m_B + \frac{T_0}{g}$

$\rho g \omega^2 (s + l \sin \alpha) V + \rho g \omega^2 l \sin \alpha V + T_0 \sin \alpha = m_H \omega^2 s + m_H \omega^2 l \sin \alpha$ $\rho g V = m_H + \frac{T_0}{g}$

$\omega^2 s (m_B + \frac{T_0}{g}) = T_0 \sin \alpha + m_B \omega^2 s \Rightarrow \omega^2 s \frac{T_0}{g} = T_0 \sin \alpha$
 $\omega^2 s = g \sin \alpha$

~~$\rho g \omega^2 s V_{пч} = T_0 \sin \alpha + m_B \omega^2 s$~~
 ~~$\rho g \omega^2 (s + l \sin \alpha) V + \rho g \omega^2 l \sin \alpha V + T_0 \sin \alpha = m_H \omega^2 s + m_H \omega^2 l \sin \alpha$~~
 ~~$\rho g \omega^2 (s + l \sin \alpha) (m_H + \frac{T_0}{g}) + \rho g \omega^2 l \sin \alpha (m_H + \frac{T_0}{g}) + T_0 \sin \alpha = m_H \omega^2 s + m_H \omega^2 l \sin \alpha$~~
 ~~$\omega^2 s (m_H + \frac{T_0}{g}) = T_0 \sin \alpha + m_H \omega^2 s$~~

~~$$\int V \omega \rho \sin \alpha \, dV = T_0 \omega \rho \int \sin \alpha \, dV = m \omega \rho \int \sin \alpha \, dV$$~~

~~$$\int V \omega \rho \sin \alpha \, dV = T_0 \omega \rho \int \sin \alpha \, dV = m \omega \rho \int \sin \alpha \, dV$$~~

~~$$m \omega \rho \int \sin \alpha \, dV = T_0 \omega \rho \int \sin \alpha \, dV = m \omega \rho \int \sin \alpha \, dV$$~~

~~$$T_0 \omega \rho \int \sin \alpha \, dV = m \omega \rho \int \sin \alpha \, dV$$~~

~~$$T_0 \omega \rho \int \sin \alpha \, dV = m \omega \rho \int \sin \alpha \, dV$$~~