## Задача 1.

Согласно ГОСТ 4401-73 «Стандартная атмосфера», на высоте h=0 м примем значение ускорения свободного падения  $g_0=9.8066\,\frac{\text{м}}{\text{c}^2}$ , плотность воздуха  $\rho_0=1.225\,\frac{\text{кг}}{\text{м}^3}$ .

Так как расчётная высота полёта ракеты не предполагается слишком большой, то при проведении расчётов изменением g с высотой можно пренебречь, считать его постоянным и равным  $g_0$ .

## Вычисление параметров\* ракеты

1. Стартовая тяговооружённость  $v_0$  расчитывается как

$$v_0 = \frac{P_0}{g(m_{\text{cvx}} + m_{\text{toff}})}$$

Выражая из этой формулы  $P_0$ , получаем:

$$P_0 = \nu_0 g(m_{\text{cyx}} + m_{\text{топ}})$$

$$P_0 = 4 \cdot 9.8066 \frac{M}{c^2} \cdot (3.2 \text{ kg} + 1.0 \text{ kg}) \approx 164.75 \text{ H}$$

При расчёте дальнейших параметров будем полагать, что тяга ЖРД в течение времени работы остаётся постоянной. В действительности тяга двигателя непременно изменяется главным образом из-за уменьшения окружающего давления с высотой. Но этим фактором так же будем пренебрегать, так как в «худшем» случае разность пустотной тяги двигателя и тяги на высоте старта лежит в пределах 15%.

2. Удельный импульс ракетного двигателя можно рассчитать по формуле:

$$I_{sp} = \frac{P_0}{|\dot{m}|}$$

Отсюда выразим массовый расход топлива и подставим выражение для тяги:

$$|\dot{m}| = \frac{v_0 g(m_{\text{cyx}} + m_{\text{топ}})}{I_{sp}}$$

$$|\dot{m}| = \frac{4 \cdot 9.8066 \frac{M}{c^2} \cdot (3.2 \text{ kg} + 1.0 \text{ kg})}{300 \frac{M}{c}} \approx 0.549 \frac{\text{kg}}{c}$$

Вообще, производная массы по времени для ракеты есть величина отрицательная. Понимая это, для удобства будем брать её модуль.

3. Объём топлива и бака определим, исходя из элементарных понятий:

<sup>\*</sup>Все не описанные в этом тексте величины и их обозначения, не являющиеся вновь вводимыми, совпадают с обозначениями в тексте задания.

$$\boxed{V_{\text{топ}} = \frac{m_{\text{топ}}}{\rho_{\text{топ}}} \middle| V_{\text{бака}} = k_{\text{бака}} \frac{m_{\text{топ}}}{\rho_{\text{топ}}} \Big| (1)}$$

$$V_{\text{топ}} = \frac{1.0 \text{ кг}}{1242 \frac{\text{кг}}{\text{м}^3}} = 8.05153 \cdot 10^{-4} \text{m}^3 \; ; \; V_{\text{бака}} = \; 2 \cdot \frac{1.0 \text{ кг}}{1242 \frac{\text{кг}}{\text{m}^3}} = 1.610306 \cdot 10^{-3} \text{m}^3$$

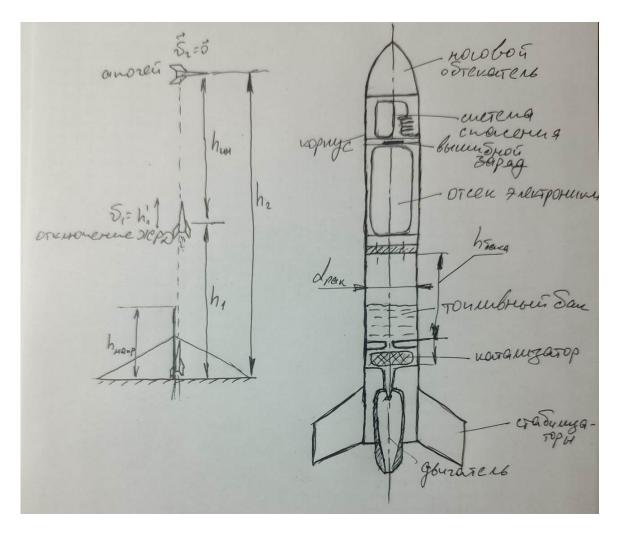
4. Объём бака можно вычислить, исходя из его геометрических размеров:

$$V_{\text{бака}} = \frac{\pi d_{\text{бака}}^2}{4} h_{\text{бака}}$$

Выразим из этой формулы  $h_{\text{бака}}$ , подставив вместо объёма бака его представление из (1):

$$h_{ ext{бака}} = rac{4k_{ ext{бака}}m_{ ext{топ}}}{\pi
ho_{ ext{топ}}d_{ ext{бака}}^2}$$
  $h_{ ext{бака}} = rac{4\cdot 2\cdot 1.0 \ ext{кг}}{3.14\cdot 1242rac{ ext{K}\Gamma}{ ext{M}^3}\cdot (0.07 \ ext{M})^2} pprox 419 \ ext{мм}$ 

Здесь я полагаю, что полость бака имеет форму прямого кругового цилиндра, а толщина его стенки мала по сравнению с внешним диаметром ракеты, поэтому при подстановке чисел вместо  $d_{\text{бака}}$  подставляю значение  $d_{\text{рак}}=70$  мм. В действительности, скорее всего, бак с торцов будет закрыт эллиптическими (или сферическими) крышками, что нужно будет учитывать, как, впрочем, и толщину стенки, при точном расчёте объёма и габаритов бака. Вычисленное же значение  $h_{\text{бака}}$  является оценочным и позволяет определить порядок искомой величины.



5. Введём величину  $\omega_e$  — эффективную скорость истечения газов в наибольшем сечении сопла (на срезе). Она не равна в точности скорости истечения газов, так как газ, двигающийся с некоторой скоростью, согласно закону Бернулли, создаёт дополнительное давление вблизи среза сопла, что сказывается на тяге двигателя путём воздействия этого давления на площадь наибольшего сечения. Величина  $\omega_e$  просто представляет собой скорость вылетающих из сопла двигателя материальных точек, не создающих давления. Сила тяги тогда примет вид:

$$P_0 = \omega_e |\dot{m}| (2)$$

Запишем уравнение реактивного движения и выразим приращение скорости:

$$M\frac{dv}{dt} = -\omega_e \frac{dM}{dt} \implies dv = -\omega_e \frac{dM}{M}$$

$$\int dv = -\omega_e \int \frac{dM}{M} \implies v = -\omega_e \ln \frac{M}{M_0}$$
 (3)

Здесь M – масса ракеты в данный момент времени (  $M(t) = M_0 - |\dot{m}|t$  ),

$$M_0 = m_{\text{сух}} + m_{\text{топ}}$$

Исходя из того, что скорость расхода топлива постоянна, определим время работы двигателя:

$$m_{ ext{топ}} = |\dot{m}|t_{ ext{раб}} \implies \boxed{t_{ ext{раб}} = rac{m_{ ext{топ}}}{|\dot{m}|} = rac{I_{sp}m_{ ext{топ}}}{v_0 g (m_{ ext{суx}} + m_{ ext{топ}})}}$$
 (4)
$$t_{ ext{раб}} = rac{300 rac{M}{\text{c}} \cdot 1.0 \text{кг}}{4 \cdot 9.8066 rac{M}{\text{c}^2} \cdot (3.2 \text{ кг} + 1.0 \text{ кг})} \approx 1.82 \text{ c}$$

Учтём, что при движении в поле тяжести необходимо учитывать уменьшение скорости за время полёта на  $gt_{\rm pa6}$ , и найдём скорость ракеты сразу после выключения двигателя:

$$h_1' = -\omega_e \ln rac{m_{
m cyx}}{m_{
m cyx} + m_{
m Ton}} - g t_{
m pa6}$$

Используем формулу (2), (4) и вынесем общий множитель

$$h_1' = -I_{sp} \left( \ln \frac{m_{\text{сух}}}{m_{\text{сух}} + m_{\text{топ}}} + \frac{m_{\text{топ}}}{\nu_0 \left( m_{\text{сух}} + m_{\text{топ}} \right)} \right)$$

$$h_1' = -300 \frac{\text{M}}{\text{c}} \cdot \left( \ln \frac{3.2 \text{ KF}}{3.2 \text{ KF} + 1.0 \text{ KF}} + \frac{1.0 \text{ KF}}{4(3.2 \text{ KF} + 1.0 \text{ KF})} \right) \approx 63.72 \frac{\text{M}}{\text{c}}$$

При расчёте этой скорости я не учитывал сопротивление воздуха, что является не совсем корректным. Однако, учитывая малое время работы двигателя, я посчитал некритичным отбросить эту составляющую.

Найдём теперь высоту отключения двигателя на основании уравнения (3):

$$h_{1} = -\omega_{e} \int_{0}^{t_{\text{pa6}}} \ln \frac{M}{M_{0}} dt = -\omega_{e} \frac{\frac{m_{\text{cyx}}}{m_{\text{cyx}} + m_{\text{ToII}}}}{\left|\dot{m}\right|} \int_{1}^{M} \ln \frac{M}{M_{0}} d\left(\frac{M}{M_{0}}\right) =$$

$$= \omega_{e} \frac{M_{0}}{\left|\dot{m}\right|} \left(1 + \frac{m_{\text{cyx}}}{m_{\text{cyx}} + m_{\text{ToII}}} \ln \frac{m_{\text{cyx}}}{m_{\text{cyx}} + m_{\text{ToII}}} - \frac{m_{\text{cyx}}}{m_{\text{cyx}} + m_{\text{ToII}}}\right) (5)$$

$$h_1 = \frac{{I_{sp}}^2}{{{\nu _0}g}}{\left( {1 - \frac{{{m_{{\rm{cyx}}}}}}{{{m_{{\rm{cyx}}}} + {m_{{\rm{Toff}}}}}}\left( {1 - \ln \frac{{{m_{{\rm{cyx}}}}}}{{{m_{{\rm{cyx}}}} + {m_{{\rm{Toff}}}}}} \right)} \right) - \frac{1}{{2g}}{\left( {\frac{{{I_{sp}}{m_{{\rm{Toff}}}}}}{{{\nu _0}{\left( {{m_{{\rm{cyx}}}} + {m_{{\rm{Toff}}}}} \right)}}} \right)^2}}$$

Последнее слагаемое является равным  $\frac{gt_{\text{пол}}^2}{2}$ . Оно введено для учёта действия на ракету силы тяжести.

$$h_1 = \frac{(300 \frac{\text{M}}{\text{c}})^2}{4 \cdot 9.8066 \frac{\text{M}}{\text{c}^2}} \left( 1 - \frac{3.2 \text{ kg}}{3.2 \text{ kg} + 1.0 \text{ kg}} \left( 1 - \ln \frac{3.2 \text{ kg}}{3.2 \text{ kg} + 1.0 \text{ kg}} \right) \right)$$
$$- \frac{1}{2 \cdot 9.8066 \frac{\text{M}}{\text{c}^2}} \left( \frac{300 \frac{\text{M}}{\text{c}} \cdot 1.0 \text{ kg}}{4(3.2 \text{ kg} + 1.0 \text{ kg})} \right)^2 \approx 54.7 \text{ m}$$

С точки зрения здравого смысла и с учётом времени работы ракетного двигателя, ответ кажется вполне реалистичным.

6. Используя вышенаписанные формулы можно рассчитать высоту направляющей. Для этого из уравнения 3 по известной скорости схода найти отношение текущей массы ракеты к стартовой. Затем по формуле (5) найти искомую величину. Из уравнения (3):

$$\frac{M}{M_0} = e^{-\frac{v_{\rm cx}}{\omega_e}}$$

Подставляя в (5), получим:

$$h_{\text{Hamp}} = \omega_e \frac{M_0}{|\dot{m}|} \left( 1 + e^{-\frac{v_{\text{CX}}}{\omega_e}} \ln e^{-\frac{v_{\text{CX}}}{\omega_e}} - e^{-\frac{v_{\text{CX}}}{\omega_e}} \right)$$

Заметим, что по формуле (2), формуле из пункта 1 для  $P_0$  и из пункта 2 для  $|\dot{m}|$ , что  $\omega_e$  и  $I_{sp}$  численно равны, и получим окончательную формулу:

$$h_{\text{Hamp}} = \frac{{l_{sp}}^2}{{v_0}g} \left( 1 - e^{-\frac{{v_{\text{CX}}}}{{l_{sp}}}} \left( 1 + \frac{{v_{\text{CX}}}}{{l_{sp}}} \right) \right)$$

$$h_{\text{Hamp}} = \frac{{(300\frac{\text{M}}{\text{C}})^2}}{{4 \cdot 9.8066\frac{\text{M}}{\text{C}^2}}} \left( 1 - e^{-\frac{{15\frac{\text{M}}{\text{C}}}}{{300\frac{\text{M}}{\text{C}}}}} \left( 1 + \frac{{15\frac{\text{M}}{\text{C}}}}{{300\frac{\text{M}}{\text{C}}}} \right) \right) \approx 2.8 \text{ M}$$

Здесь можно не учитывать силу тяжести, так как за время движения по направляющей поправка будет порядка  $10^{-1}$  м.

7. С учётом силы сопротивления воздуха можно записать II закон Ньютона для движения ракеты по инерции:

$$m\vec{a} = m\vec{g} + k|\vec{v}|\vec{v}$$

Спроецируем на вертикальную ось и перепишем в виде дифференциального уравнения второго порядка:

$$\ddot{h} = g + k_1 \dot{h}^2$$
, где  $h = h(t)$  (6)

Здесь k это коэффициент аэродинамического сопротивления. Выразим его через заданные параметры. Пусть  $F_{\rm conp}$  это сила аэродинамического сопротивления. Это уравнение справедливо только тогда, когда ракета движется вверх до апогея, то есть сила сопротивления воздуха сонаправлена с силой тяжести.

$$\begin{cases} F_{\text{conp}} = S \frac{\rho_0 v^2}{2} c_x \\ F_{\text{conp}} = k v^2 \end{cases}$$

S это площадь наибольшего поперечного сечения ракеты. Выразим площадь через диаметр ракеты и получим выражение для k и, поделив на массу, для  $k_1$ :

$$k_1 = \frac{\pi d_{\text{pak}}^2 c_x \rho_0}{8m}$$
 
$$k_1 = \frac{3.14 \cdot (0.07 \text{ m})^2 \cdot 0.25 \cdot 1.225 \frac{\text{K}\Gamma}{\text{M}^3}}{8 \cdot 3.2 \text{ K}\Gamma} = 1.84061 \cdot 10^{-4} \text{m}^{-1}$$

Решение уравнения (6) будет иметь вид (вычислено на сайте https://mathdf.com/dif/ru/)

$$h(t) = -\frac{1}{k_1} ln \left( cos \left( \sqrt{gk_1} (t + C_1) \right) \right) + C_2$$

Константы  $C_1$  и  $C_2$  найдём исходя из вычисленных ранее  $h_1$  и  $h'_1$ . За нулевой момент времени будем брать время выключения двигателя:

$$h'(t) = \sqrt{\frac{g}{k_1}} tg\left(\sqrt{gk_1}(t + C_1)\right), h'(0) = h_1'$$

$$C_1 = \frac{arctg\left(h_1'\sqrt{\frac{k_1}{g}}\right)}{\sqrt{gk_1}}$$

$$C_1 = \frac{arctg\left(63.72 \frac{M}{C} \cdot \sqrt{\frac{1.84061 \cdot 10^{-4} \text{ m}^{-1}}{9.8066 \frac{M}{C^2}}\right)}}{\sqrt{9.8066 \frac{M}{C^2} \cdot 1.84061 \cdot 10^{-4} \text{ m}^{-1}}} \approx 6.33977 \text{ c}$$

$$\begin{aligned} \mathcal{C}_2 = \ h_1 + \frac{1}{k_1} ln \left( cos \left( \sqrt{g k_1} \mathcal{C}_1 \right) \right) \\ \mathcal{C}_2 = \ 54.7 \ \mathrm{m} + \frac{1}{1.84061 \cdot 10^{-4} \mathrm{m}^{-1}} ln \left( cos \left( \sqrt{9.8066 \frac{\mathrm{M}}{\mathrm{c}^2}} \cdot 1.84061 \cdot 10^{-4} \mathrm{m}^{-1} \cdot 6.33977 \ \mathrm{c} \right) \right) \\ \approx -144.8 \ \mathrm{m} \end{aligned}$$

Таким образом, уравнение движения ракеты по инерции примет вид:

$$h(t) = -\frac{1}{1.84061 \cdot 10^{-4} \text{m}^{-1}} ln \left( cos \left( \sqrt{g \cdot 1.84061 \cdot 10^{-4} \text{m}^{-1}} (t + 6.33977 \text{ c}) \right) \right) - 144.8 \text{ m}$$

В апогее скорость ракеты равна нулю. Пусть время движения ракеты по инерции от выключения двигателя до апогея  $t_{\rm uh}$ .

$$h'(t_{\text{ин}}) = 0$$
  $tg\left(\sqrt{gk_1}(t_{\text{ин}} + C_1)\right) = 0$   $t_{\text{ин}} = -C_1 = -6.33977 \text{ c}$ 

Вычислим теперь расстояние  $h_{\rm uh}$ , пройденное ракетой по инерции.

$$h_{\text{ин}} = -\frac{1}{1.84061 \cdot 10^{-4} \text{m}^{-1}} ln \left( cos \left( \sqrt{9.8066 \frac{\text{M}}{\text{c}^2} \cdot 1.84061 \cdot 10^{-4} \text{m}^{-1}} (0) \right) \right) - 144.8 \text{ m}$$

$$= -144.8 \text{ m}$$

Возьмём полученные величины по модулю по причине того, что их абсолютные значения кажутся вполне разумными и соответствующими действительности.

Таким образом, полное время полёта до апогея и его высота составят:

$$t_{\rm an} = t_{\rm no\pi} + |t_{\rm иH}| = 1.82000 \,\mathrm{c} + 6.33977 \,\mathrm{c} \approx 8.16 \,\mathrm{c}$$
  $h_2 = h_1 + |h_{\rm иH}| = 54.7 \,\mathrm{m} + 144.8 \,\mathrm{m} = 199.5 \,\mathrm{m}$