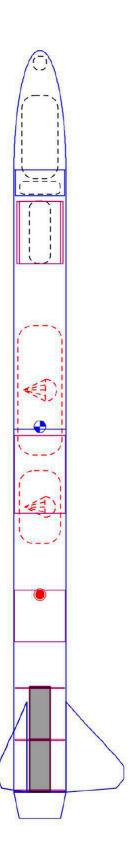
### Length 148 cm, max. diameter 10 cm



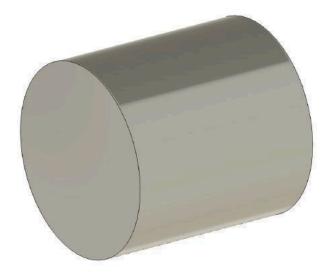




# Spodní část rakety



## Píst



# NoseCone



#### All parts:



Ring\_Outer

- stabilises whole NoseCone in the rocket frame
- Glued to the frame



NoseCone\_BOTTOM

- includes cavity for CanSat deployment
- Glued with Bay\_Electronics



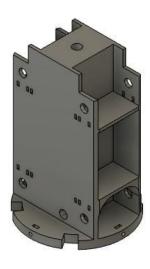
NoseCone\_UP

- Cover for NoseCone



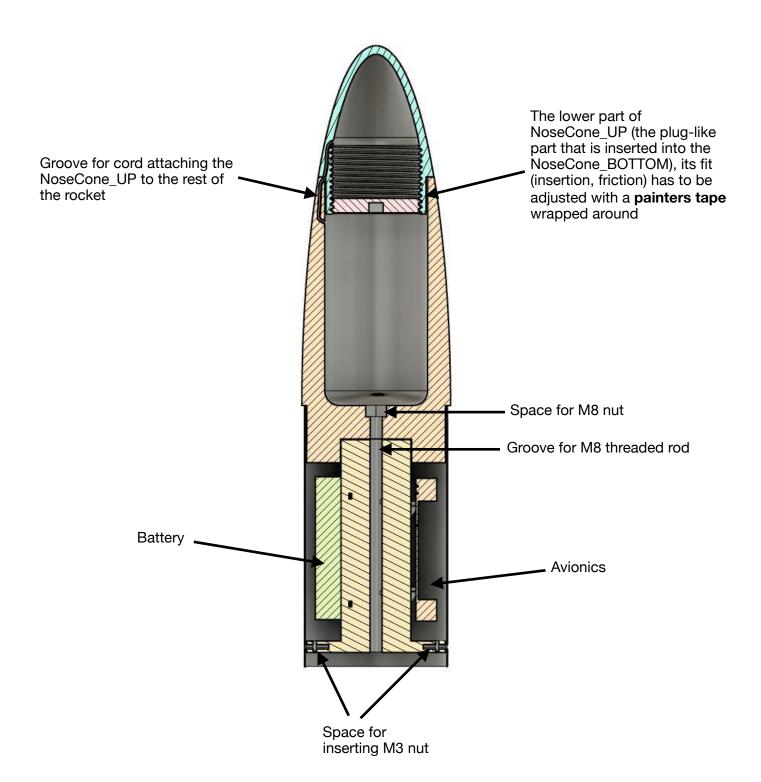
### NoseCone\_UP\_Lid

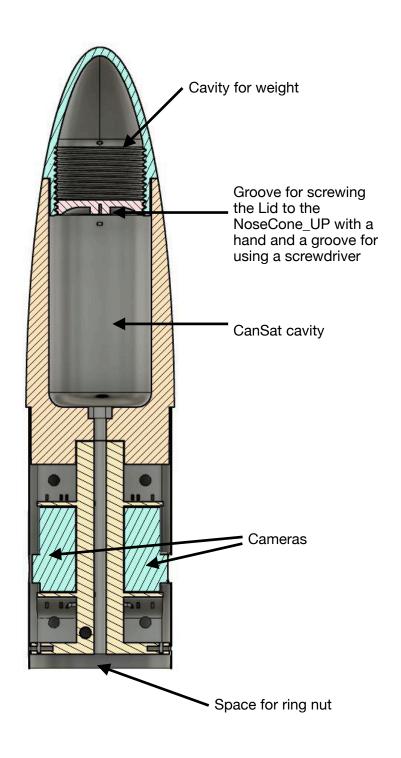
 Lid (at the bottom of NoseCone\_UP) for retaining possible weight inside a NoseCone\_UP



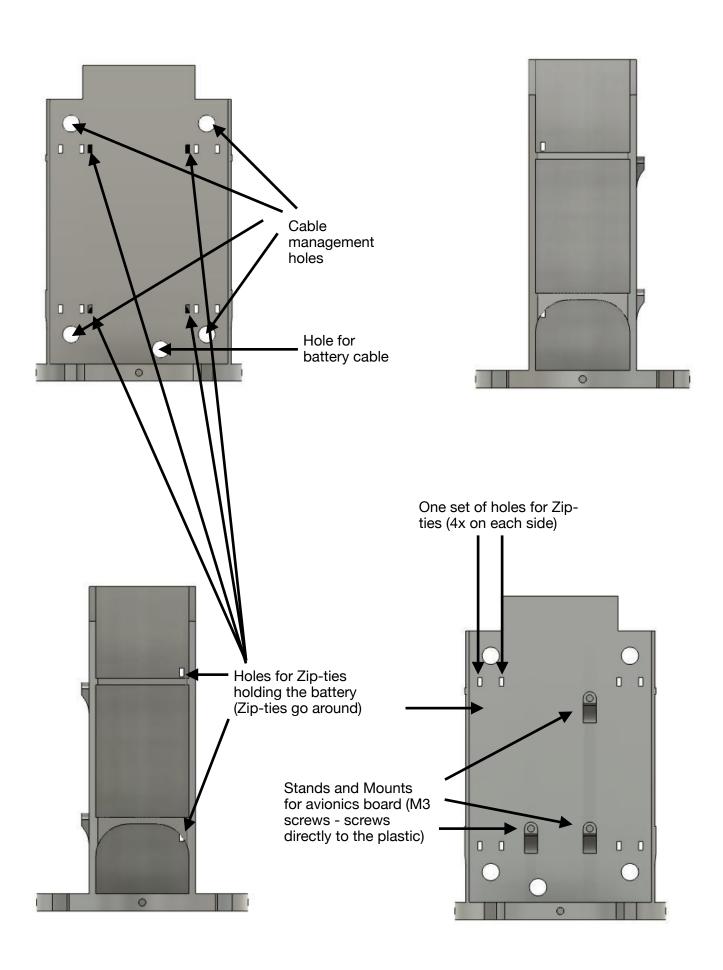
Bay\_Electronics

- houses avionics (plus battery) and cameras
- Glued with NoseCone\_BOTTOM
- Hole at the bottom needs to be drilles according to the mechanism which triggers the 2nd event (Main parachute deployment)







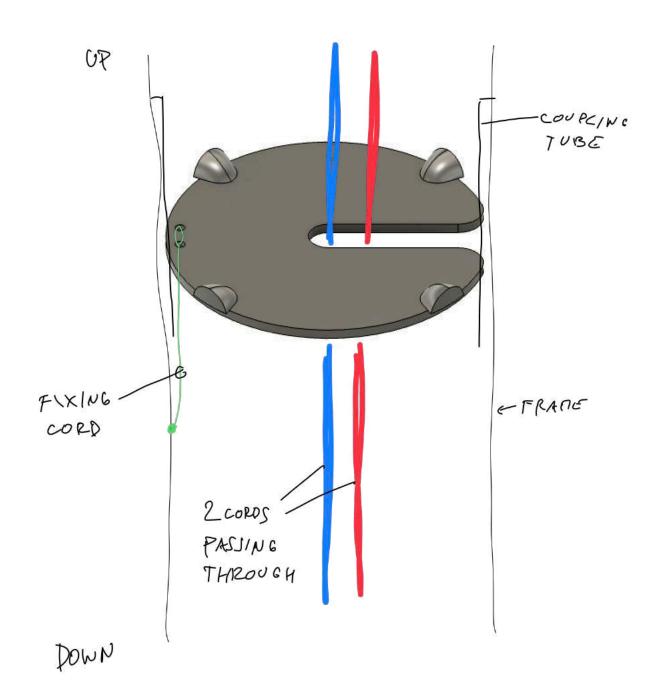


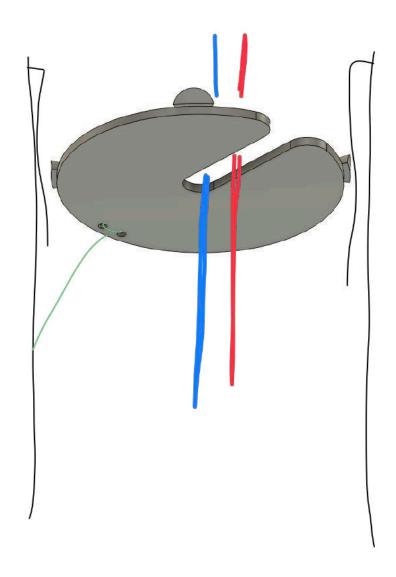


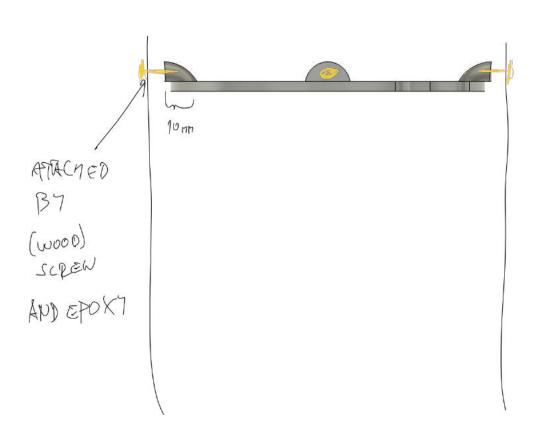


# Separating cap

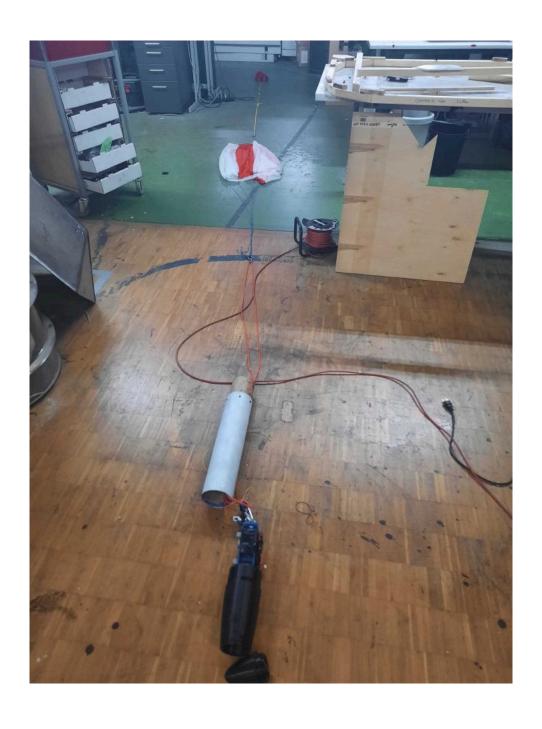
for better cord management during stage separation











### Struktura rakety

Horní trubka obsahuje především avioniku (desky plošných spojů dodané týmem ETH), dvě kamery, hlavní padák a upevňovací body pro padákové šňůry a tlumicí šňůry. Nosecone, připevněný ke konci horní trubice, obsahuje také CanSat.

#### Prostor pro elektroniku

Prostor pro elektroniku je dlouhý 120 mm. Na boční straně, proti sobě, jsou umístěny dvě kamery, umístěné vertikálně. Středem prostoru prochází závitová tyč opatřena na koncích maticemi, který je upevněna v tělese nosneconu. K této tyči je připevněna avionika Vega. Protože šířka avioniky se rovná průměru rakety (10 cm), musela být umístěna podél středové osy. V prostoru je umístěna i baterie.

V prostoru pro elektroniku bude v raketě vyvrtáno několik otvorů pro správné měření vlastností vzduchu (teplota, tlak atd.).

#### Nosecone a CanSat

Nosecone má eliptický tvar a délku 25 cm. Nosecone má pohyblivou špičku, která se zasune do nosecone, ale není přilepená. Po první události píst vysune a rozdělí raketu na dvě části a nosecone směřuje dolů. V tomto okamžiku CanSat padá vlastní vahou a tlačí zpět níže uvedený hrot. Hrot bude k raketě připevněn malým lanem a nebude padat samostatně. V noseconu je dostatek místa pro padák a lana CanSatu (rezerva 6 cm).

Jsou zde dvě místa pro umístění závaží. První je ve špičce noseconu. Jeho váha také zabraňuje předčasnému oddělení špičky nosného kužele. Druhé závaží bude umístěno v podobě kovové desky mezi příďovým kuželem a prostorem pro elektroniku, aby ji chránilo.

#### Výmet hlavního padáku

Hlavní padák bude napnut pomocí výtažného padáku, ale nebude moci vysunout svou přezku, protože je blokována lanem, které bude odpáleno během 2. události. Aby se zabránilo částečnému rozvinutí hlavního padáku, bude do horního vývodu trubky umístěna plastová deska.

Ale pozor! To, co skutečně kompenzuje sílu výtažného padáku a udržuje hlavní v horní trubici, je jednoznačně lano. Deska slouží pouze jako pojistka, aby se žádná část hlavního padáku nedostala ven před druhou akcí. Plaketa tam bude držet jen díky třecím silám a hlavní ji bude tlačit zpět, až se spustí. Přezky a různé upevňovací body jsou umístěny mezi prostorem pro elektroniku a hlavní.

# Schéma fungování rakety



Coupling electronics



Buckle



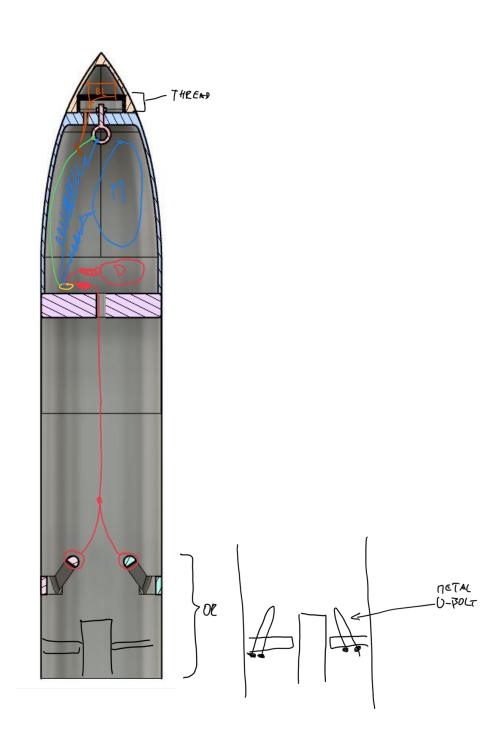
Main parachute and extention cord



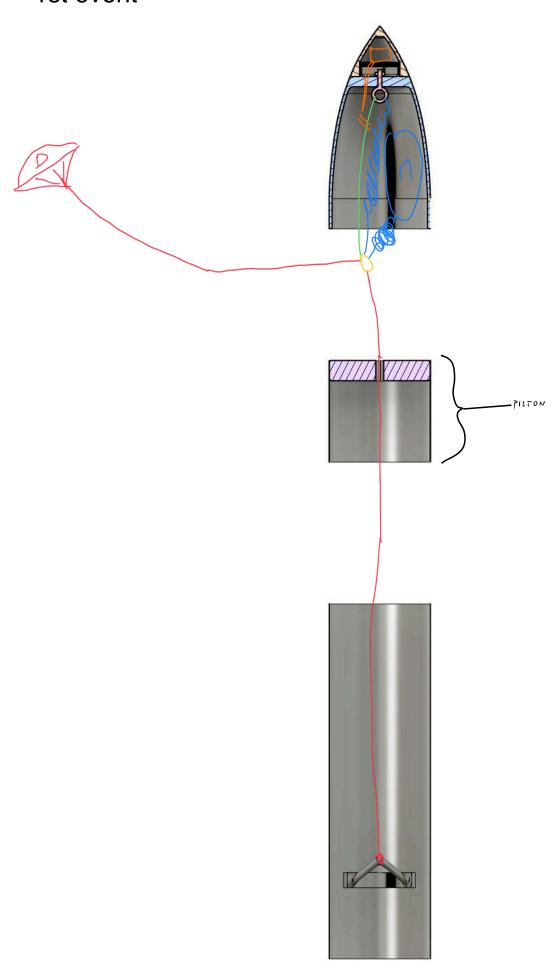
Drogue parachute and respective cords

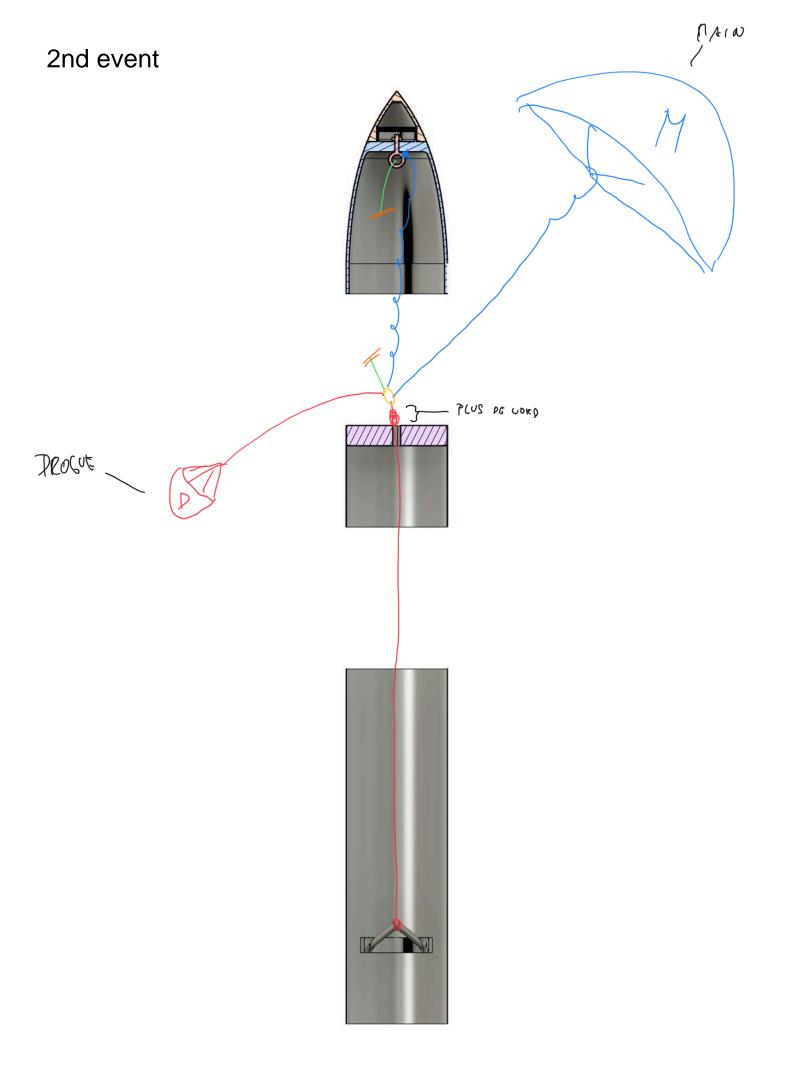


Retaining cord meant for coupling



# 1st event





### Padák

### Základní výpočty a výtažný padák

Při konstrukci padáku jsme si naštěstí mohli vzít příklad z kruhového padáku bývalého CanSat týmu "Almighty lobsters". Nechtěli jsme však udělat úplnou kopii tohoto zařízení.

K nalezení plochy padáku jsme použili Newtonův odporový vzorec:

$$S = \frac{2 mg}{C_D \rho v^2}$$

kde m je hmotnost soustavy sonda-padák, g je gravitační zrychlení, je koeficient odporu vzduchu (použili jsme hodnotu 0,75), je hustota vzduchu a v požadovaná rychlost pádu (pracovali jsme tedy s 6 m/s). Vyšla nám hodnota:

$$S = 0.207 \text{ m}^2$$

Na základě závěrečné zprávy týmu Almighty lobsters jsme zjistili, že mezi průměrem šestidílného padáku a jeho plochou platí následující vztah:

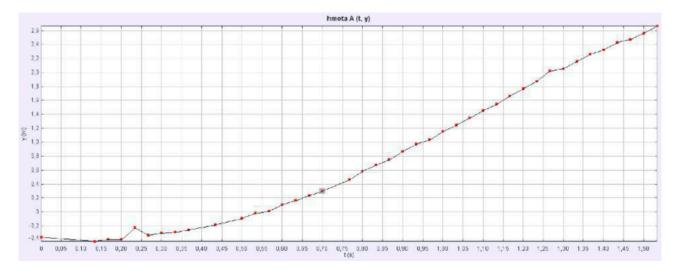


Nyní bylo potřeba zjistit rozměry jednotlivých dílů. Průměr větracího otvoru vrchlíku jsme stanovili na 6 cm. Následně jsme použili internetový software (<a href="http://scottbryce.com/">http://scottbryce.com/</a> parachute/spherical\_parachute.html), který nám na základě dodaných údajů o průměru padáku a parametrech větracího otvoru udělal nákres jednoho z 6 dílů padáku (všechny díly byly stejné). Po vytištění a vystřihnutí tohoto papírového dílu jsme ušili šestidílný kruhový padák.

### Testy padáku: https://youtu.be/wW-aKnPB6Mk

Kruhový padák byl počítán pro rychlost sestupu 6,0 m/s. Tuto skutečnost bylo potřeba ověřit, a proto ihned po skončení šití došlo k prvním testům. Hmotnost balastu byla stanovena na 350 g. K připoutání plechovky padáku jsme použili starý slider prvořadě sloužící pro potřeby křídla. Pád byl natáčen a následně analyzován v programu Tracker (<a href="https://physlets.org/tracker/">https://physlets.org/tracker/</a>). Účelem analýzy bylo zjištění závislosti výšky na čase a z toho také plynoucí graf vertikální rychlosti. Současně bylo i důležité všímat posunutí zařízení v horizontální směru, neboť toto posunutí určuje, do jaké míry byl pád sondy ovlivněn větrem a do jaké míry jsou tedy data o vertikální rychlosti průkazná. I přes snahu o správné načasování nakonec byly některé testy působením větru silně ovlivněny.

1. Test: Balast urazil téměř stejnou vertikální i horizontální vzdálenost (foukal silný vítr). Rychlost pádu se velmi rychle ustálila na konstantní hodnotě a pokles výšky v závislosti na čase byl dle očekávání po ustálení lineární:



**Poznámka:** Křivka stoupá z důvodu nevhodné orientace os (vertikální osa mířila nahoru a padák samozřejmě klesal).

### Hlavní padák

V průběhu vznikly dva exempláře hlavního padáku. Jako hlavní se nakonec používá červeno-bílý.

Pro zajištění stabilního sestupu bude náše raketa používat dva padáky - "drogue parachute" (výtažný) a "main parachute" (hlavní padák). Výtažný padák se otevře několik sekund poté, co raketa dosáhne své maximální výšky. Jeho role je zpomalit na průběžnou rychlost 12 m/s. Ve výšce asi 200 m se otevírá hlavní padák. Pak by měla raketa pokračovat v klesání rychlostí 6 m/s.

Parametry: rychlost

v<sub>1</sub> rychlost úvodního sestupu (12 m/s)

v<sub>2</sub> rychlost finálního sestupu (6.6 m/s)

 $m_{\rm f}$  hmotnost rakety

m<sub>c</sub> hmotnost nákladu (CanSat)

Cdl koeficient tření (stejný pro oba padáky)

C<sub>d2</sub> coefficient tření (padák a raketa)

S<sub>1</sub> cross-section průřez výtvarného padáku

S<sub>2</sub> cross-section průřez hlavního padáku

d<sub>1</sub> průměr výtvarného padáku

d<sub>2</sub> průměr hlavního padáku

h<sub>1</sub> výška výmetu výtažného padáku

h<sub>2</sub> výška výmetu hlavního padáku

F<sub>1</sub> síla tření výtažného padáku a rakety (kombinovaná)

F<sub>2</sub> síla tření hlavního padáku (jen padák)

F<sub>L</sub> vázací síla lana

N počet lan padáku (6 výrazný, 12 hlavní)







- p hustota vzduchu (předpokládáme konstantní 1.225kg/m³)
- c<sub>s</sub> koeficient bezpečnosti propojení (3)
- g gravitační zrychlení (9.8 m/s²)

### Výpočet plochy padáků

V první fázi bude padák jako jediný zpomalovat raketu po odhození CanSatu. Během této fáze očekáváme sestup rovnoměrnou rychlostí. Podle 2. Newtonova zákona je síla odporu v turbulentním režimu a má přesně kompenzovat hmotnost. Zde bereme v úvahu obě odporové síly: síly odporu, síly působící na padák a síly působící na raketu. K tomu použijeme nejvyšší součinitel odporu - Cd2.

$$(m_f - m_c)g = C_{d2} \cdot p \cdot S_1 \cdot v_1^2/2$$

To nám dá plocha výtažného padáku:

$$S_1 = \frac{2(m_f - m_c)g}{C_{d2} \cdot p \cdot v_1^2}$$

Nyní musíme určit plochu hlavního padáku. Nebudeme počítat odpor rakety dvakrát, takže pro výpočet síly F2, použijeme nejmenší součinitel odporu - Cd1. V požadovaném případě (oba padáky otevřeny), oba padáky přispějí společně k dosažení sestupové rychlosti 6 m/s. Pak máme následující hodnoty:

$$(m_f - m_c)g = F_1 + F_2$$
 
$$(m_f - m_c)g = C_{d2} \cdot p \cdot S_1 \cdot v_2^2 / 2 + C_{d1} \cdot p \cdot S_2 \cdot v_2^2 / 2$$

Odtud:

$$2(m_f - m_c)g - C_{d2} \cdot p \cdot S_1 \cdot v_2^2 = C_{d1} \cdot p \cdot S_2 \cdot v_2^2$$

$$S_2 = \frac{2(m_f - m_c)g - C_{d2} \cdot p \cdot S_1 \cdot v_2^2}{C_{d1} \cdot p \cdot v_2^2}$$

## Výpočet parametrů

Plocha S vypočtená v předchozím bodě není plochou povrchu, ale plocha průřezu padáku. Pokud si padák představíme jako půlkouli (což bude případ při výrobě), můžeme vyjádřit jako:

$$S_i = \frac{D_i^2}{4}\pi$$

$$D_i = \sqrt{\frac{4S_i}{\pi}}$$

$$D = \sqrt{\frac{8g(m_f - m_c)}{\pi p C_d v^2}}$$

Účelem otvorů je stabilizovat klesání. Používáme doporučený vzorec, který spojuje jejich průměr s průměrem padáku.

$$D_{s} = 0.2D_{p}$$

Pro určení délky propojovacích kabelů se používá doporučený vzorec:

$$L_l = 1.15 D_p$$

Předpokládaná rychlost klesání při rozvinutí druhého padáku je 12 m/s. Protože plocha tohoto padáku je větší než plocha padáku druhého, musíme si být jisti, že odpor vzduchu nebude působit nadměrnou silou, která by mohla přetrhnout spojovací lana. Tato síla tedy musí být menší než vázací síla vydělená koeficientem bezpečnosti.

V okamžiku rozvinutí pak máme:

$$F_2 = C_{d1} \cdot p \cdot S_2 \cdot v^2 / 2 \approx 71N \ll N * F_L / c_s \approx 80kN$$

Zde jsme uvažovali primární rychlost 12 m/s. To ukazuje, že primární zpomalení je dostatečné k tomu, aby nedošlo k poškození hlavního padáku. Spojovací lana jsou více než dostatečně pevná.

## Shrnutí technických parametrů

Hustota ripstopu je přibližně 75 g/m². S plochou obou padáků nám dává, že hmotnost lana bude 28 g a hmotnost stuhy 28 g. Hmotnost hlavního padáku 75 g. Celková hmotnost 103 g je zanedbatelná v porovnání s hmotností rakety, a proto se do vzorců nezahrnuje. Zde uvádíme souhrn technických parametrů obou padáků, které jsme určili.

Parametr	Výtažný	Hlavní
Průměr	56 cm	132 cm
Části	6	6

## 1st event test











