

Rozwiążemy kilka zadań.

Typowe zadanie związane z dyskiem zbieżnym to:

- (I) Samolot nie może więcej przelotem zostać przemy. W trakcie porwania przesłano kościół z prędkością $u = 0,63$ z prędkością $u = 0,91$ (wynies!). Powtórko 30 ataku o średnicy 8 mm każdy. Wyniesienie dyskotek można, jeśli w samolocie panuje ciśnienie $0,8 \text{ b}$; 2950 K .

Na więcej przelotów ciśnienie jest niższe, z pewnością $< p_* = p_0 \left(\frac{2}{k+1}\right)^{\frac{k}{k-1}} = 0,528 p_0 \approx 0,42 \text{ b}$.
Wobec tego w otworze jest ruch z prędkością dźwięku. $M_u = 1$

$P_2 < P_0$ A więc $u = a = a_* = (\text{wynies!}) \approx 0,91 a_0$, $Q_0 = \sqrt{k R T_0} \approx 344 \text{ m/s}$.
 $\rho = \rho_* = \rho_0 \cdot 0,63$ (z wynies), $\rho_0 = p_0 / R T_0 = 0,8 \cdot 10^5 / R T_0 = 0,945 \text{ kg/m}^3$
 $Q_m = A \cdot \rho_* \cdot a_* = \pi \cdot \frac{d^2}{4} \cdot \rho_* \cdot a_* \approx 0,49 \text{ kg/sek}$.

To całkiem mało i system klimatyzacyjny zapewni utrzymanie w takimże ciśnieniu...

- (II) Butle z tlenem (150b) utraciła zawr. Otwór ma średnicę $= 2,5 \text{ mm}$.
Temperatura wynosi 300 K . Wyniesienie dźwiękowe na butli. Na rękę to 1 bar.

$-R_x = \rho u^2 A + (p_2 - p_1) A$ $p_* = 0,528 p_0$, $\rho_* = 0,63 \rho_0$, $a_* = 0,91 a_0$.
 $Q_0 = \sqrt{k R T_0}$, $R = \frac{8315}{32} \approx 259$, $Q_0 \approx 330$, $\rho_0 = p_0 / R T_0 \approx 193$ (dane ciśnienie...)
 $-R_x = \frac{\pi d^2}{4} (\rho_0 \cdot 0,63 \cdot a_*^2 + (p_2 - p_1) \cdot 10^5) \approx 9,2 \cdot 10^3 \text{ N}$

Butle "pofruwie"!

- (III) Powietrze wypływa ze zbiornika w lotnym panuje $1,2 \text{ b}$; 300 K .
W otoczeniu jest 1 b . Jakże jest przelotem w przelotem 2* wypływem od wypływu?

Ciśnienie zewnętrzne $= 1 \text{ b} > p_* = 0,528 \cdot p_0 \approx 0,63 \text{ b}$.
Wobec tego w przelotem wypływu $M_u < 1$. O przelotem wypływu decyduje ciśnienie w przelotem wypływu ($= p_2$).
Jest: $p_2 / p_0 \approx 0,83$. Wyniesienie z tego, że $M_u = 0,46$ (wynies)

Znajdujemy liczbę Macha w przelotem $A_1 = 2 A_*$:
 $\frac{A_1}{A_*} = \frac{A_1}{A_*} \cdot \frac{A_u}{A_*}$. Znamy $\frac{A_u}{A_*} = F(M_u) = (\text{wynies}) \approx 1,27$

Dalej: $A_1 / A_* = 2,54 \rightarrow M_1 \approx 0,22$. Prędkość $M_1 = 0,22$ $\frac{a}{a_0}(M_1) = 0,99$.
Prędkość u_1 to: $u_1 = M_1 \cdot a_1 = M_1 \cdot 0,99 \cdot a_0 \approx 75,6 \text{ m/sek}$.

- (IV) Dysk Lavala ma przelotem wypływu 2* większy od minimalnego.
Ciśnienie w zbiorniku zasilającym wynosi $2,5 \text{ bara}$. Wyniesienie ciśnienie zewnętrzne przy lotnym wypływie możemy osiągnąć wartości minimalnej. Wypływa gaz o $k = 1,4$.

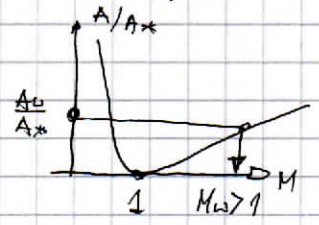
Wypływa gaz o wartości minimalnej, gdyż w przelotem minimalnym liczbę Macha spełnia warunki.
Wtedy $A_{\text{min}} = A_*$ i $A_u / A_* = 2$.
Podobnie wypływa od wypływu 2* z liczbę Macha $M_u \approx 0,3$.
Wtedy $p_u / p_0 = p_2 / p_0 = 0,93$

* Typowy kaliber: $7,62$. To nie innego, niż $0,3 \cdot 2,54 = 7,62$.
Zupełnie $0,3 \text{ cal}$ - ze względu historycznych kaliber broni strzeleckiej jest równoważnym cal...

(V) Jaka jest przęalność wypływu z dyszy sprężonej w zadaniu (IV) gdy na rozrytku dyszy jest przęalność? Jaki jest wkład ciśnienia w przęalność wylotową?

Oczywiście, $p_{pr} < p_{wy}$, bo $p_{pr} = 0$. Ciężnienie przęalności jest oczywiście dodatnie.

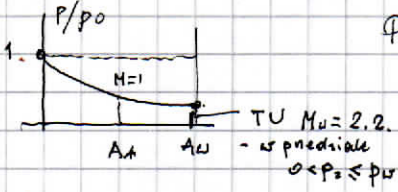
Pręalność wylotową modelujemy licząc Macha w przęalności wylotowej zgodnie z geometrią dyszy. Oczywiście, $A_{min} = A^*$.



Podobnie jak wyliczamy znajdujemy $M_w = 2.2$.

Dla takiej liczby Macha $\frac{p}{p_0} = \frac{p_w}{p_0} = 0.09$ i $p_w = 0.225 \cdot p_0$.

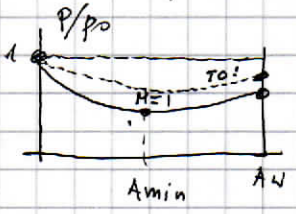
Jeśli ciśnienie rozrytkowe jest mniejsze, niż obliczone p_w , to mamy powstanie niestabilności.



Pręalność w przęalności wylotowej: $U_w = M_w \cdot a_0 = M_w \frac{a_w}{a_0} \cdot a_0 =$

$$= M_w \frac{a_w}{a_0} (M_w) \cdot a_0. \text{ Dla danych zadania: } U_w = 2.2 \cdot 0.68 a_0$$

(VI) Wydektaki maksymalny jest dla $p_2 < 0.93 p_0$. (Dla omawianej dyszy). Wyznaczymy wydektaki dla $p_2 = 0.95 p_0$, czyli dla $p_2 = 2.375$.



Wypływ jest poddźwiękowy. Wtedy $p_w = p_2$.

$$A \text{ w } p_w = \frac{p_w}{p_0} = \frac{p_2}{p_0} = 0.95 \rightarrow M_w = 0.25 \text{ (wyliczone)}$$

Wydektaki: $Q_m = \frac{p}{p_0} (M_w) \cdot p_0 \cdot \frac{a}{a_0} (M_w) \cdot a_0 \cdot M \cdot A \text{ wylot.}$

$$\text{Odczytujemy: } \frac{p}{p_0} = 0.9, \frac{a}{a_0} = 0.992. \text{ Jest: } Q_m = 0.9 \cdot 0.992 \cdot 0.25 \cdot p_0 \cdot a_0 \cdot A_w$$

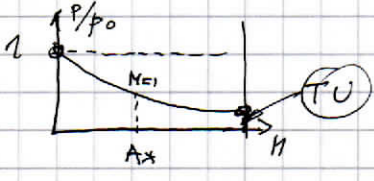
(VII) Pręalności w A_{min} : $U_m = M_m \cdot a_m = M_m \frac{a_m}{a_0} (M_m) \cdot a_0$. Treba znaleźć M_m



$$\frac{A_m}{A^*} = F(M_m) = \frac{A_m \cdot A_w}{A_w \cdot A^*} = 2 \cdot F(M_w) = 2 \cdot 2.26 = 4.52 \Rightarrow M_m = 0.21$$

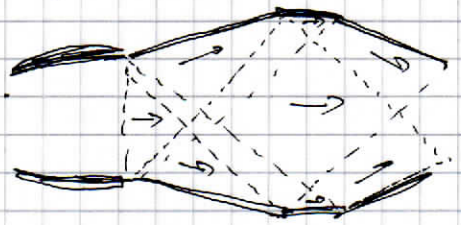
Pozostałe rachunki są całkowicie trywialne.

Wtedy, gdy ciśnienie rozrytkowe jest niższe, niż ciśnienie odpowiadające przeciwnemu wypływowi z modelowej listki Macha, to wypływający strumień rozszerza się na rozrytku.



Stwierdzenie jest takie, że - w niecałkowicie miejscu - ciśnienie maleje... - Omawiany ruch w rozrytku dyszy nie musi być sprężony teorię nie-ucypliwiającą wielowymiarowości...

Najprostszą teorię takiego ruchu - rozrytkowego - to teoria przepływu niediadywizyjnych płuków. Nieco bardziej złożona jest teoria przepływu z symetrią osiową.



Typowy schemat ruchu poleca się rozprękać. Prosta struktura komórek w której listki Macha są różne o rozmaitych częstotliwościach strumienia. Oryginalnie z pewnością widziałem zdjęcie stopniowego myśliwca (maszyna z obrotowym obrotowaniem). Zdjęcie takie można znaleźć w internecie. To, co dzieje się w wypływającym strumieniu można, oczywiście, dokładnie wyliczyć. Treba jednak wyżyć bardziej zaawansowanej teorii.