

Condiciones de flujo

Wednesday, December 30, 2020 2:41 PM

Ejemplo 1:

se tiene para una onda de choque estacionaria:

$$P_1 = 80 \text{ kPa}$$

$$T_1 = 5^\circ C \rightarrow 283.5 \text{ K}$$

$$V_1 = 600 \text{ m/s}$$

determinar las condiciones del flujo agresor.

$$Ma_1 = \frac{V_1}{C_1} = \frac{V_1}{\sqrt{KRT}} = \frac{600 \text{ m/s}}{\sqrt{1.4 \cdot 286.9 \frac{\text{N}\cdot\text{m}}{\text{kg}\cdot\text{K}} \cdot 283.5 \text{ K}}} = \frac{600 \text{ m/s}}{334.5 \text{ m/s}}$$

$\text{Avr} = 1.4 \quad \text{Avf} = 286.9 \frac{\text{J}}{\text{kg}\cdot\text{K}}$

$$Ma_1 = 1.79 \leftarrow \text{Flujo supersónico}$$

Para calcular las condiciones del flujo agresor, utilizaremos las ecuaciones para ondas de choques normales. 1.79

$$Ma_2^2 = \frac{(k-1)Ma_1^2 + 2}{2kMa_1^2 - (k-1)} \xrightarrow{\text{Avf}} Ma_2 = \frac{0.4 Ma_1^2 + 2}{2.8 Ma_1^2 - 0.4}$$

$$\Rightarrow Ma_2 = 0.62$$

$$\frac{P_2}{P_1} = \frac{1}{k+1} (2kMa_1^2 - (k-1)) \xrightarrow{\text{Avf}} \frac{P_2}{P_1} = \frac{1}{2.4} (2.8 Ma_1^2 - 0.4) \quad \text{1.79}$$

$$\Rightarrow \frac{P_2}{P_1} = 3.57$$

$$\Rightarrow P_2 = 3.57 \cdot P_1 = 3.57 \cdot 80 \text{ kPa} = 285.6 \text{ kPa}$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \left[2 + (k-1) Ma_1^2 \right] \frac{2kMa_1^2 - (k-1)}{(k+1)^2 Ma_1^2} \xrightarrow{\text{Avf}} \left[2 + 0.4 Ma_1^2 \right] \left[\frac{2.8 Ma_1^2 - 0.4}{(2.4)^2 Ma_1^2} \right]$$

$$\Rightarrow \frac{T_2}{T_1} = 1.524$$

$$\Rightarrow \frac{T_2}{T_1} = 1.524$$

$$\Rightarrow T_2 = T_1 \cdot 1.524 = 1.524 \cdot 273.5 \text{ K} = 424.4 \text{ K}$$

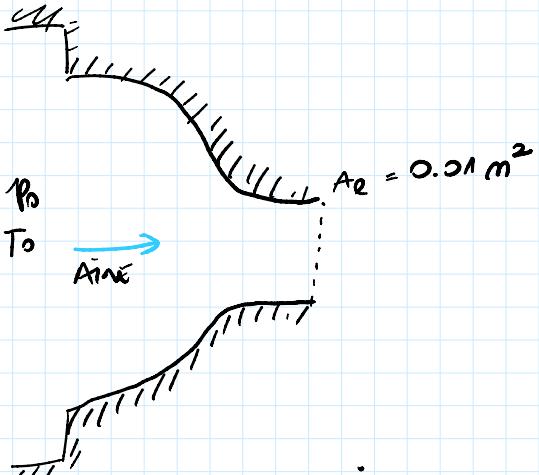
Resumen:

$$P_1 = \frac{P_1}{RT_1} \quad , \quad P_2 = \frac{P_2}{RT_2}$$

También a partir de las fórmulas otras

Flujo máxus máxus

Wednesday, December 30, 2020 4:32 PM



$$P_0 = 80 \text{ kPa}$$

$$T_0 = 5^\circ\text{C}$$

Determinar el flujo máxus máxus admisible en la tubería + la presión en el punto de salida cuando se tiene flujo estacionario

$$\dot{m}_{\max} = \frac{0.6847 \cdot P_0 \cdot A^*}{(R T_0)^{1/2}}$$

Aire, $\kappa = 1.4$
 $R = 286.9 \frac{\text{J}}{\text{kg K}}$

$$P_0 = 80 \text{ kPa}$$

$$T_0 = 5^\circ\text{C} = 278.3 \text{ K}$$

$$\dot{m}_{\max} = \frac{0.6847 \cdot 80 \text{ kPa} \cdot 0.01 \text{ m}^2}{(286.9 \frac{\text{J}}{\text{kg K}} \cdot 278.3 \text{ K})^{1/2}}$$

$$\dot{m}_{\max} = \frac{0.5478 \times 10^3 \text{ Pa} \cdot \text{m}^2}{282.56 \left(\frac{\text{J}}{\text{kg}}\right)^{0.5}} = 1.94 \text{ kg/s}$$

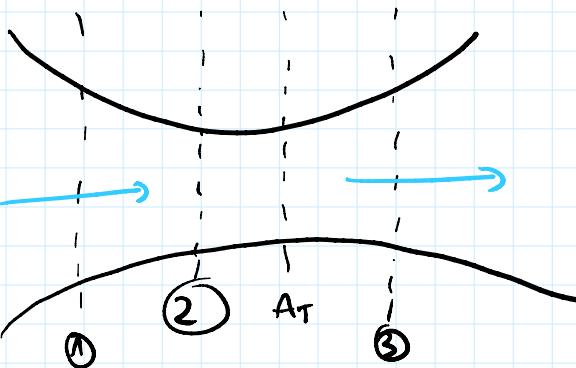
$$\frac{\text{kg m}}{\text{s}^2} \cdot \frac{1}{\frac{\text{kg m}^2}{\text{s}^2}} \cdot \frac{1}{\frac{\text{kg}}{\text{s}}} = \text{kg/s}$$

$$\dot{m}_{\max} = 1.94 \text{ kg/s}$$

$$\frac{P_e}{P_0} \underset{\text{estancamiento}}{=} \frac{P^*}{P_0} = \left(\frac{2}{\kappa+1}\right)^{\kappa/(k-1)} = \left(\frac{2}{2.7}\right)^{1.4/0.4} = 0.528$$

$$P_e = P_0 \cdot 0.528 = 80 \text{ kPa} \cdot 0.528 = 42.24 \text{ kPa}$$

Ejemplo tobera conu div sin endo de chorro



$$V_1 = 180 \text{ m/s}$$

$$P_1 = 500 \text{ kPa}$$

$$T_1 = 470 \text{ K}$$

$$A_1 = 0.05 \text{ m}^2$$

$$A_2 = 0.036 \text{ m}^2 = A_3$$

a) Calcular las condiciones de flujo en ②

b) Calcular las condiciones de flujo en ③ si el flujo es supersonico

Condiciones de estancamiento:

$$Ma_1 = \frac{V_1}{c} = \frac{V_1}{\sqrt{KRT}} = \frac{180 \text{ m/s}}{\sqrt{(1.4)(286.5 \frac{\text{J}}{\text{kg K}})(470 \text{ K})}} = 0.415$$

$$T_0 = T_1 \left(1 + \frac{k-1}{2} Ma_1^2 \right) = 470 \left(1 + \frac{0.4}{2} 0.415^2 \right) = 486.2 \text{ K}$$

$$P_0 = P_1 \left(1 + \frac{k-1}{2} Ma_1^2 \right)^{k/(k-1)} = 500 \cdot 1.126 = 563 \text{ kPa}$$

Área crítica:

$$\frac{A_1}{A^*} = \frac{(1 + 0.2 Ma_1^2)^3}{1.728 Ma_1} = \frac{(1 + 0.2 (0.415)^2)^3}{1.728 (0.415)} = 1.544$$

$$A^* = \frac{A_1}{1.544} = \frac{0.05 \text{ m}^2}{1.544} = 0.0323 \text{ m}^2$$

$$\begin{aligned} a) \quad \frac{A_2}{A^*} &= \frac{(1 + 0.2 Ma_2^2)^3}{1.728 Ma_2} \\ \frac{0.036}{0.0323} &= \frac{(1 + 0.2 Ma_2^2)^3}{1.728 Ma_2} \end{aligned}$$

$$\frac{0.036}{0.0323} = \frac{(1 + 0.2 Ma_2)^3}{1.720 Ma_2}$$

$$1.115 = \frac{(1 + 0.2 Ma_2^2)^3}{1.720 Ma_2}$$

↓

Al restando la relación no lineal:

$$Ma_2 = 0.673$$

$$\hookrightarrow \frac{T_0}{T_2} = 1.091 \rightarrow T_2 = \frac{486.2 K}{1.091} = 445.6 K$$

$$\frac{P_0}{P_2} = 1.355 \rightarrow P_2 = \frac{563 kPa}{1.355} = 415.5 kPa$$

$$V_2 = Ma \cdot C = Ma_2 \sqrt{KRT} = 0.673 \sqrt{1.4 \cdot 286.5 \frac{J}{kg \cdot K} \cdot 445.6 K}$$

$$V_2 = 284.5 \text{ m/s}$$

$$b) \frac{A_3}{A_2} = \frac{(1 + 0.2 Ma_3^2)^3}{1.720 Ma_3}$$

$$\frac{0.036}{0.0323} = \frac{(1 + 0.2 Ma_3^2)^3}{1.720 Ma_3}$$

$$1.115 = \frac{(1 + 0.2 Ma_3^2)^3}{1.720 Ma_3}$$

↓

Al restando la relación no lineal:

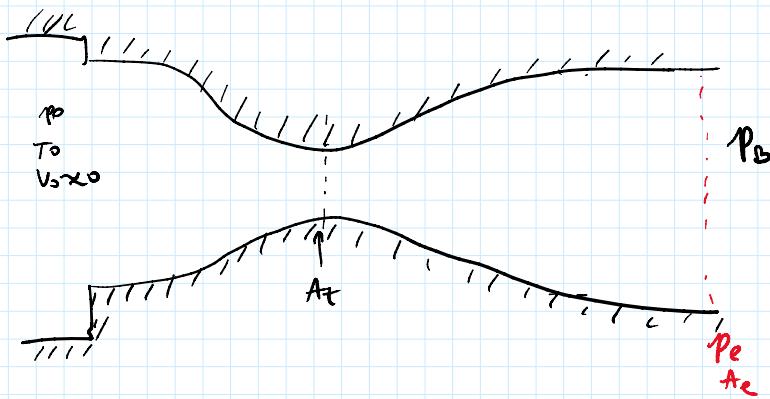
$$Ma_3 = 1.4$$

$$\hookrightarrow \frac{T_0}{T_3} = 1.392 \rightarrow T_3 = 349.3 K$$

$$\hookrightarrow \frac{P_0}{P_3} = 3.182 \rightarrow P_3 = 16.9 kPa$$

Flujo en tubería curva - curva con onda de choque

Wednesday, December 30, 2020 4:19 PM



$$P_0 = 100 \text{ kPa}$$

$$T_0 = 400 \text{ K}$$

$$A_f = 0.01 \text{ m}^2$$

$$A_e = 0.04 \text{ m}^2$$

- a) condición de onda (flujo supersónico a la salida)
- b) presión máxima requerida para que exista flujo supersónico en la zona divergente
- c) presión mínima requerida para que existan ondas de choque normales
- d) condiciones de flujo en el pleno de salida si $P_b = 50 \text{ kPa}$
condiciones de flujo antes y después de la onda de choque si $P_b = 50 \text{ kPa}$
y el área transversal de la onda de choque

- a) condición de onda: flujo supersónico en toda la tubería.

$$P_{0e} = P_0$$

$$T_{0e} = T_0$$

$$A_e^* = A^*$$

$$A^* = 0.01 \text{ m}^2$$

$$\frac{A_e}{A^*} = \frac{0.04 \text{ m}^2}{0.01 \text{ m}^2} = 4 = \frac{(1 + 0.2 Ma_e^2)^3}{1.720 Ma_e}$$

$$\rightarrow Ma_e = 2.94$$

$$\rightarrow \frac{P_{0e}}{P_e} = 33.56 \rightarrow P_e = \frac{100 \text{ kPa}}{33.56} = 2.97 \text{ kPa}$$

$$\text{condición de onda } P_b = P_e = 2.97 \text{ kPa}$$

- b)
- El flujo está estagnado $\rightarrow Ma_t = 1$
 - El flujo en la zona de viraje es supersónico

- b)
- El flujo está estirngulado $\rightarrow Ma_1 = 1$
 - El flujo en la zona de viraje es avesivo
 - Todo el flujo es isentropico

$$P_{0e} = P_0$$

$$T_{0e} = T_0$$

$$A_e^* = A^*$$

$$A^* = 0.01 \text{ m}^2$$

$$\frac{A_e}{A^*} = \frac{0.04 \text{ m}^2}{0.01 \text{ m}^2} = 4 = \frac{(1 + 0.2 Ma_e^2)^3}{1.728 Ma_e}$$

$$\hookrightarrow Ma_2 = 0.1465$$

$$\hookrightarrow \frac{P_{0e}}{P_e} = 1.015$$

$$\Rightarrow P_e = P_B = \frac{100 \text{ kPa}}{1.015} = 98.5 \text{ kPa}$$

c) La presión mínima para que existan ondas de choque normales es dada por el punto en que existe una onda de choque normal en el plano de salida.

\hookrightarrow todo el flujo es isentropico hasta el plano de salida

$$\text{ap a)}: P_e = 2.94 \text{ kPa} \quad \gamma Ma_e = 2.94$$

P_B es dada por las relaciones para ondas normales:



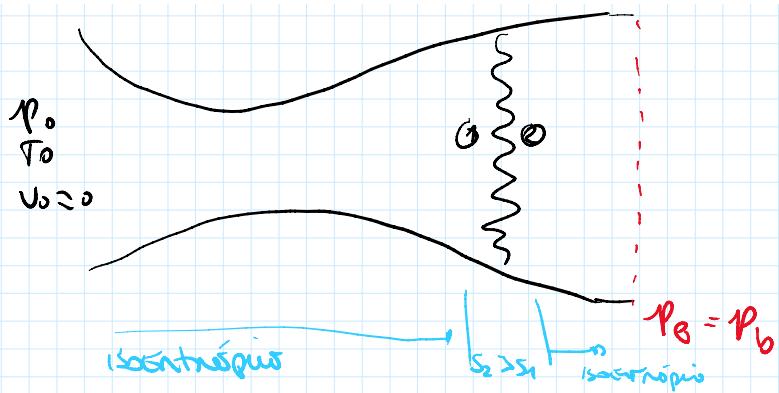
$$\frac{P_2}{P_1} = \frac{P_b}{P_e} = \frac{1}{(k+1)} \left(2 \times Ma_e^2 - (k-1) \right)$$

$Ma_e = 2.94$

$$\frac{P_2}{P_e} = 9.9175$$

$$\Rightarrow P_b = 9.9175 \cdot P_e = 9.9175 \cdot 2.94 = 29.2 \text{ kPa}$$

d) $P_b = 50 \text{ kPa}$



$$\frac{P_e}{P_{01}} \cdot \frac{A_e}{A_e^*} = \frac{P_e}{P_{02}} \cdot \frac{A_e}{A_e^*}$$

relaciones gaseo ideal

$P_0 = 100 \text{ kPa}$

$$\frac{50}{100} \cdot \frac{0.01}{0.01} = \frac{P_e}{P_{02}} \cdot \frac{A_e}{A_e^*}$$

$$2 = \frac{P_e}{P_{02}} \cdot \frac{A_e}{A_e^*}$$

$$2 = \left(1 + \frac{k-1}{2} Ma_e^2\right)^{-\frac{k}{k-1}} \cdot \frac{1}{Ma_e} \left(\frac{1 + \frac{1}{2}(k-1)Ma_e^2}{\frac{1}{2}(k+1)}\right)^{\frac{2}{k-1}}$$

↓ al resolver:

$$Ma_e = 0.287$$

$$\hookrightarrow \frac{P_e}{P_{02}} = 0.944$$

$$\hookrightarrow \frac{A_e}{A_e^*} = 2.118$$

Además:

$$\frac{P_{02}}{P_{01}} = \frac{A_e}{A_e^*} = \frac{0.01 \text{ m}^2}{0.04 \text{ m}^2} \cdot 2.118 = 0.5295 \Rightarrow P_{02} = 0.5295 \cdot P_{01}$$

$$= 0.5295 \cdot 100 \text{ kPa}$$

$$= 52.95 \text{ kPa}$$

$$\frac{P_{0e}}{P_e} = \frac{52.95 \text{ kPa}}{50 \text{ kPa}} = 1.059$$

$$\frac{T_{0e}}{T_e} = \left(\frac{P_{0e}}{P_e}\right)^{\frac{k-1}{k}} = \left(1.059\right)^{\frac{0.4}{1.4}} = 1.016$$

Possa obtermos M_{A_1} :

$$\frac{P_0}{P_{A_1}} = 0.5205 = \left[\frac{(k+1) M_{A_1}^2}{2 + (k-1) M_{A_1}^2} \right]^{\frac{1}{k/(k-1)}} \left[\frac{k+1}{2k M_{A_1}^2 - (k-1)} \right]^{\frac{1}{1/(k-1)}}$$

\downarrow Atmosfera

$$M_{A_1} = 2.425$$

$$\frac{P_0}{P_1} = 15.2 \rightarrow P_1 = \frac{100 \text{ kPa}}{15.2} = 6.6 \text{ kPa}$$

$$\frac{T_0}{T_1} = 2.10 \rightarrow T_1 = \frac{400}{2.10} K = 183.5 K$$

$$M_{A_2} = \sqrt{\frac{(k-1) M_{A_1}^2 + 2}{2k M_{A_1} - (k-1)}} \Rightarrow M_{A_2} = 0.5205$$

$$\frac{P_2}{P_1} = 3.2428 \rightarrow P_2 = P_1 \cdot 3.2428 = 21.4 \text{ kPa}$$

$$\frac{T_2}{T_1} = 2.0643 \rightarrow T_2 = T_1 \cdot 2.0643 = 378.8 K$$

Agora, calcularemos $T_{D_2} = T_{D_e} \leftarrow$ fluxo isentropico a partir de M_{A_2} :

$$\frac{T_{D_2}}{T_2} = 1.054 \Rightarrow T_{D_2} = 1.054 \cdot 378.8 K = 399.25 K$$

$$\text{e com } \frac{T_{D_e}}{T_0} = 1.016$$

$$\hookrightarrow T_e = \frac{T_{D_e}}{1.016} = \frac{399.25}{1.016} K = 392.96$$

Densidade de ar:

$$\frac{A_1}{A_2} = 2.425 \Rightarrow A_1 = 0.1 \cdot 2.425 = 0.2425 \text{ m}^2$$

\nearrow
A partir de M_{A_1}