

A continuación se muestra una guía resumen de algunas relaciones existentes para los diferentes modelos de flujo desarrollados para flujo compresible.

Recordemos inicialmente algunas definiciones de termodinámica básica:

Gas ideal, todo aquel fluido que cumpla la ecuación de estado $\frac{p}{\rho} = RT$

Calor específico a volumen constante $c_v = \left(\frac{\partial u}{\partial T}\right)_v$, $c_v = \frac{R}{k-1}$

Calor específico a presión constante $c_p = \left(\frac{\partial h}{\partial T}\right)_p$, $c_p = \frac{kR}{k-1}$

Razón de calores específicos $k = \frac{C_p}{C_v}$

Entalpía $h = u + \frac{p}{\rho}$

Propiedades de estancamiento, son todas aquellas propiedades que presenta el fluido cuando alcanza la velocidad nula mediante un camino isoentropico.

Temperatura de estancamiento $T_{o_2} = T_2 \left(1 + \frac{(k-1)Ma_2^2}{2}\right) = T_2 + \frac{V_2^2}{2C_p}$

Número de Mach $Ma = \frac{V}{c} = \frac{V}{\sqrt{kRT}}$

Proceso politropico $\frac{p}{\rho^k} = const.$

Primera Ley de Termodinámica

$$Q - W = m(e_2 - e_1) = m \left(\left(\frac{p_2}{\rho_2} - \frac{p_1}{\rho_1} \right) + g(z_2 - z_1) + \frac{(V_2^2 - V_1^2)}{2} + (u_2 - u_1) \right)$$

Energía

Modelo de Flujo Isoentropico

Flujo másico (ecuación general)

$$\dot{m} = A \sqrt{2 p_o \rho_o \frac{k}{k-1} \left(\frac{p}{p_o} \right)^{\frac{2}{k}} \left[1 - \left(\frac{p}{p_o} \right)^{\frac{(k-1)}{k}} \right]}$$

Flujo másico (caso particular condiciones críticas)

$$\dot{m}_{\max} = \rho^* A^* V^* = \rho_o A^* \sqrt{\frac{k}{RT_o}} \cdot \left(\frac{2}{k+1}\right)^{(k+1)/2 \cdot (1-k)}$$

Relaciones particularizadas entre el punto crítico y el punto de estancamiento

$$\frac{T^*}{T_o} = \frac{2}{k+1} \quad \frac{p^*}{p_o} = \left[\frac{2}{k+1}\right]^{k/(k-1)} \quad \frac{\rho^*}{\rho_o} = \left[\frac{2}{k+1}\right]^{1/(k-1)}$$

Relaciones particularizadas entre el punto de estancamiento y un punto cualquiera

$$\frac{T_o}{T} = 1 + \frac{k-1}{2} Ma^2 \quad \frac{p_o}{p} = \left[1 + \frac{k-1}{2} Ma^2\right]^{k/(k-1)} \quad \frac{\rho_o}{\rho} = \left[1 + \frac{k-1}{2} Ma^2\right]^{1/(k-1)}$$

Relaciones particularizadas entre el punto de crítico y un punto cualquiera

$$\frac{T_a}{T^*} = \frac{k+1}{2+k-1 Ma_a^2} \quad \frac{p_a}{p^*} = \left[\frac{k+1}{2+k-1 Ma_a^2}\right]^{k/(k-1)} \quad \frac{\rho_a}{\rho^*} = \left[\frac{k+1}{2+k-1 Ma_a^2}\right]^{1/(k-1)}$$

$$\frac{A}{A^*} = \frac{1}{Ma} \left[\frac{2+(k-1)Ma^2}{k+1}\right]^{(k+1)/2 \cdot (k-1)}$$

Relaciones entre dos puntos cualquiera

$$\frac{T_a}{T_b} = \frac{1 + \frac{k-1}{2} Ma_b^2}{1 + \frac{k-1}{2} Ma_a^2} \quad \frac{p_a}{p_b} = \left[\frac{1 + \frac{k-1}{2} Ma_b^2}{1 + \frac{k-1}{2} Ma_a^2}\right]^{k/(k-1)} \quad \frac{\rho_a}{\rho_b} = \left[\frac{1 + \frac{k-1}{2} Ma_b^2}{1 + \frac{k-1}{2} Ma_a^2}\right]^{1/(k-1)}$$

$$\frac{A_a}{A_b} = \frac{Ma_b}{Ma_a} \left[\frac{2+(k-1)Ma_a^2}{2+(k-1)Ma_b^2}\right]^{(k+1)/2 \cdot (k-1)}$$

Nota: la relación de áreas no aplica para el punto de estancamiento, ya que este teóricamente se alcanza fuera de geometría estudiada, es decir, fuera de la tubería o de la tobera.

Modelo de Onda de choque $A_1 = A_2$

$$Ma_2^2 = \frac{Ma_1^2 + \frac{2}{(k-1)}}{\frac{2k}{(k-1)} Ma_1^2 - 1}$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \frac{\left(1 + \frac{(k-1)}{2} Ma_1^2\right) \left(\frac{2k}{(k-1)} Ma_1^2 - 1\right)}{\frac{(K+1)^2}{2 \cdot (k-1)} Ma_1^2} \quad \frac{P_2}{P_1} = \frac{2k Ma_1^2 - (k-1)}{K+1} = \frac{1+k Ma_1^2}{1+k Ma_2^2}$$

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = \frac{Ma_1^2(k+1)}{2+Ma_1^2(k-1)} = \frac{V_1}{V_2}$$

$$\frac{P_{o2}}{P_{o1}} = \frac{\rho_{o2}}{\rho_{o1}} = \left[\frac{(k+1)Ma_1^2}{2+(k-1)Ma_1^2} \right]^{k-1} * \left[\frac{(k+1)}{2kMa_1^2-(k-1)} \right]^{\frac{1}{k-1}}$$

$$\frac{A_2^*}{A_1^*} = \frac{Ma_2}{Ma_1} \left[\frac{2+(k-1)Ma_1^2}{2+(k-1)Ma_2^2} \right]^{\frac{(k+1)}{2(k-1)}}$$

$$S_2 - S_1 = Cv \ln \left[\frac{2kMa_1^2 - k + 1}{k + 1} \left(\frac{2 + Ma_1^2(k-1)}{(k+1)Ma_1^2} \right)^k \right]$$

Modelo de flujo no adiabático sin fricción en tuberías (tuberías cortas con transferencia de calor)

Línea de Rayleigh

$$q = C_p(T_{o2} - T_{o1}); \text{ q calor por unidad de masa}$$

$$G = \frac{\dot{m}}{A} = \rho V$$

$$B = p + \frac{G^2}{\rho} = \text{constante}$$

Relaciones entre dos puntos cualquiera

$$\frac{T_a}{T_b} = \left(\frac{Ma_a}{Ma_b} \frac{1+kMa_b^2}{1+kMa_a^2} \right)^2 \quad \frac{p_a}{p_b} = \frac{1+kMa_b^2}{1+kMa_a^2} \quad \frac{\rho_a}{\rho_b} = \frac{Ma_b}{Ma_a} \sqrt{\frac{T_b}{T_a}}$$

$$\frac{V_a}{V_b} = \left(\frac{Ma_a}{Ma_b} \right)^2 \frac{1+kMa_b^2}{1+kMa_a^2}$$

Relaciones entre un punto cualquiera y la condiciones críticas

$$\frac{T_a}{T^*} = \frac{(1+k)^2 Ma_a^2}{(1+kMa_a^2)^2}, \quad \frac{p_a}{p^*} = \frac{k+1}{1+kMa_a^2}, \quad \frac{V_a}{V^*} = \frac{\rho^*}{\rho_a} = \frac{(k+1)Ma_a^2}{1+kMa_a^2}$$

Relaciones entre las propiedades de estancamiento de un punto cualquiera y las condiciones de estancamiento del punto crítico.

$$\frac{T_{oa}}{T_o^*} = \frac{(k+1)Ma_a^2 [2+(k-1)Ma_a^2]}{(1+kMa_a^2)^2} \quad \frac{p_{oa}}{p_o^*} = \frac{(k+1)}{1+kMa_a^2} \left[\frac{2+(k-1)Ma_a^2}{k+1} \right]^{\frac{k}{k-1}}$$

Comportamiento de las propiedades del fluidos en flujo no adiabático

Enfriamiento	Ma < 1	Dp > 0	dV < 0	DT _o < 0	dρ > 0	dT < 0 para Ma < $\frac{1}{\sqrt{k}}$ dT > 0 para Ma > $\frac{1}{\sqrt{k}}$
	Ma > 1	Dp < 0	dV > 0	DT _o < 0	dρ < 0	dT < 0
Calentamiento	Ma < 1	Dp < 0	dV > 0	DT _o > 0	dρ < 0	dT > 0 hasta Ma < $\frac{1}{\sqrt{k}}$ dT < 0 para Ma > $\frac{1}{\sqrt{k}}$
	Ma > 1	Dp > 0	dV < 0	DT _o > 0	dρ > 0	dT > 0

Modelo Flujo isotérmico ($Ma_{crit} = \frac{1}{\sqrt{k}}$)

Relaciones entre un punto cualquiera y las condiciones de estancamiento

$$T_o = T \left[1 + \frac{(k-1)Ma^2}{2} \right] \quad p_o = p \left[1 + \frac{(k-1)Ma^2}{2} \right]^{\frac{k}{k-1}}$$

Relaciones entre un punto cualquiera y la condiciones críticas

$$\frac{p_a}{p^+} = \frac{1}{Ma_a \sqrt{k}} \quad \frac{V_a}{V^+} = \frac{\rho^+}{\rho_a} = Ma_a \sqrt{k}$$

Longitud (L⁺)requerida para que a la salida el flujo sea crítico ($Ma = \frac{1}{\sqrt{k}}$)

$$\frac{fL_a^+}{D} = \frac{1 - kMa_a^2}{kMa_a} + \ln(kMa_a^2)$$

Comportamiento de las propiedades del fluidos en flujo isotérmico

Ma < 1/√k	dρ < 0	dV > 0	dT _o > 0	Dp < 0	dMa > 0	Dp _o < 0
Ma > 1/√k	dρ > 0	dV < 0	dT _o > 0	Dp > 0	dMa < 0	Dp _o > 0 si Ma <

						$\sqrt{2}/(k+1)$ $Dp_o > 0$ si $Ma >$ $\sqrt{2}/(k+1)$
--	--	--	--	--	--	--

Modelo de flujo adiabático con fricción en tuberías. Línea de Fanno. (Tuberías largas)

To permanece constante a lo largo de el proceso

$G = \rho V$, f se lee del diagrama de Moody

$$Re = \frac{GD}{\mu}$$

$$\frac{fL_a^*}{D} = \frac{1 - Ma_a^2}{kMa_a^2} + \frac{k+1}{2k} \ln \left[\frac{(k+1)Ma_a^2}{2 + (k-1)Ma_a^2} \right]$$

$$\frac{fL_{ab}}{D} = \frac{fL_a^*}{D} - \frac{fL_b^*}{D}$$

Relaciones entre un punto cualquiera y el punto crítico

$$\frac{T_a}{T^*} = \frac{k+1}{2 + (k-1)Ma_a^2} \quad \frac{p_a}{p^*} = \frac{1}{Ma_a} \left[\frac{k+1}{2 + (k-1)Ma_a^2} \right]^{1/2} \quad \frac{\rho_a}{\rho^*} = \frac{V^*}{V_a} = \frac{1}{Ma_a} \left[\frac{k+1}{2 + (k-1)Ma_a^2} \right]^{-1/2}$$

Relaciones entre dos puntos cualquiera

$$\frac{p_a}{p_b} = \frac{p_a}{p^*} \frac{p^*}{p_b}$$

$$\frac{p_{oa}}{p_o^*} = \frac{\rho_{oa}}{\rho_o^*} = \frac{1}{Ma_a} \left[\frac{k+1}{2 + (k-1)Ma_a^2} \right]^{\frac{(k+1)}{2(k-1)}}$$

Comportamiento de las propiedades del fluidos en flujo adiabático

$Ma < 1$	$dp < 0$	$dV > 0$	$dh_o = 0$	$Dp < 0$	$dT < 0$	$DMa > 0$	$ds > 0$
$Ma > 1$	$dp > 0$	$dV < 0$	$dh_o = 0$	$Dp > 0$	$dT > 0$	$DMa < 0$	$ds > 0$

NOTA:

ESTE RESUMEN ESTÁ SUJETO A REVISIONES Y MEJORAS A LO LARGO DEL CURSO

NO REPRESENTA EL UNICO MATERIAL DE ESTUDIO.

Resumen extraído del Streeter. Octava Edición (Tercera en español)Cap 7.