



UC | Chile

Termodinámica (FIS1523)

Flujo estacionario isentrópico

Felipe Isaule
felipe.isaule@uc.cl

Lunes 9 de Junio de 2025

Resumen clases anteriores

- Revisamos los **procesos isentrópicos**:

$$\Delta s = 0.$$

- Enunciamos las **relaciones Tds** :

$$Tds = du + Pdv, \quad Tds = dh - \nu dP.$$

- Revisamos los casos particulares de
 - **sólidos y líquidos,**

$$\Delta s = c_{\text{prom}} \ln(T_2/T_1).$$

- **gases ideales.**

$$\Delta s = c_{V,\text{prom}} \ln \left(\frac{T_2}{T_1} \right) + R \ln \left(\frac{\nu_2}{\nu_1} \right),$$

$$\Delta s = c_{P,\text{prom}} \ln \left(\frac{T_2}{T_1} \right) - R \ln \left(\frac{P_2}{P_1} \right).$$

Clase 24: Flujo estacionario isentrópico

- Trabajo reversible de un flujo estacionario.
- Eficiencia isentrópica en flujos estacionarios.

- Bibliografía recomendada:
 - Cengel (7-10, 7-12).

Clase 24: Flujo estacionario isentrópico

- **Trabajo reversible de un flujo estacionario.**
- Eficiencia isentrópica en flujos estacionarios.

Trabajo reversible

- Primero recordemos que el **trabajo reversible** de un sistema con **fronteras móviles** en cuasiequilibrio es

$$W_b = \int_{V_1}^{V_2} P dV.$$

- En la aproximación de **cuasiequilibrio** se **maximiza el trabajo de salida** y se **minimiza el trabajo requerido de entrada**.
- Ahora intentaremos relacionar el trabajo realizado con propiedades de un flujo estacionario.

Trabajo reversible de flujo estacionario

- De clases pasadas, podemos recordar que para un dispositivo de **flujo estacionario** se cumple que

$$q - w = \Delta h + \Delta e.c. + \Delta e.p.$$

- Entonces, para un **proceso internamente reversible**:

$$\delta q_{rev} - \delta w_{rev} = dh + d e.c. + d e.p.$$

- Ahora utilizamos que

$$\begin{aligned} \delta q_{rev} &= Tds & \longrightarrow & \delta q_{rev} = dh - \nu dP. \\ Tds &= dh - \nu dP \end{aligned}$$

Trabajo reversible de flujo estacionario

- Al sustituir en la ecuación de conservación de la energía se obtiene:

$$-\delta w_{\text{rev}} = \nu dP + d\text{e.c.} + d\text{e.p.}$$

- Al integrar:

$$w_{\text{rev}} = - \int_{P_1}^{P_2} \nu dP - \Delta\text{e.c.} - \Delta\text{e.p.}$$

- Si la **energía cinética y potencial** son insignificantes:

$$w_{\text{rev}} = - \int_{P_1}^{P_2} \nu dP.$$

Trabajo reversible de flujo estacionario

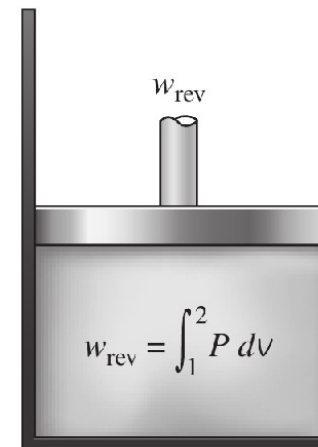
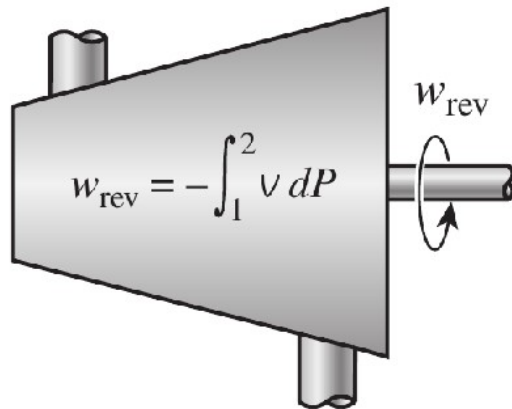
- Notar que el **signo menos** es debido a que estamos considerando **trabajo de salida**.
- Para obtener el **trabajo de entrada**:

$$w_{\text{rev,entrada}} = \int_{P_1}^{P_2} \nu dP + \Delta e.c. + \Delta e.p.$$

- Como es esperable, los **flujos estacionarios reversibles entregan el trabajo máximo y consumen el trabajo mínimo**.

Trabajo reversible de flujo estacionario

- Importante:
 - $Pd\nu$ se relaciona con el **trabajo de frontera de sistemas cerrados**.
 - νdP Se relaciona con el **trabajo de un flujo estacionario reversible**.



Trabajo reversible de flujo estacionario

- En **fluidos incompresibles** con **volumen específico constante**, se tiene que

$$w_{\text{rev}} = -\nu \Delta P - \Delta e.c. - \Delta e.p.$$

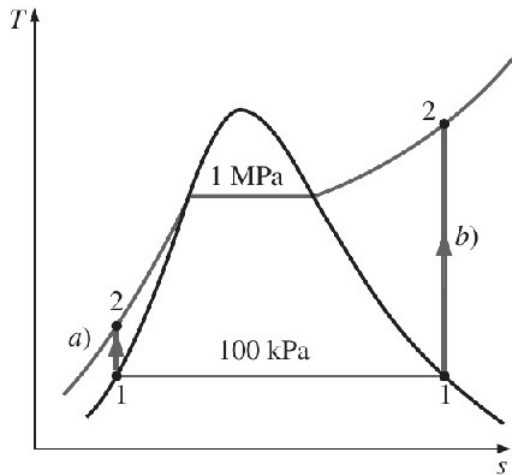
- Cuando se tiene un **flujo estacionario** en un dispositivo que **no involucra trabajo** (como una sección de tubería), se tiene

$$\nu(P_2 - P_1) + \frac{v_2^2 - v_1^2}{2} + g(z_2 - z_1) = 0.$$

- En mecánica de fluidos, esta ecuación es llamada **ecuación de Bernoulli**.
- Es aplicable a **fluidos incompresibles sin irreversibilidades**.

Ejemplo 1:

- Determine el **trabajo de entrada** del **compresor** requerido para **comprimir isentrópicamente** agua de **100 kPa** a **1 MPa**, suponiendo que el agua existe **inicialmente** como
 - **líquido saturado**,
 - **vapor saturado**.



Ejemplo 1:

- Determine el **trabajo de entrada** del **compresor** requerido para **comprimir isentrópicamente** agua de **100 kPa** a **1 MPa**, suponiendo que el agua existe **inicialmente** como
 - **líquido saturado**.

De tabla, el volumen específico de líquido saturado a 100 kPa es:

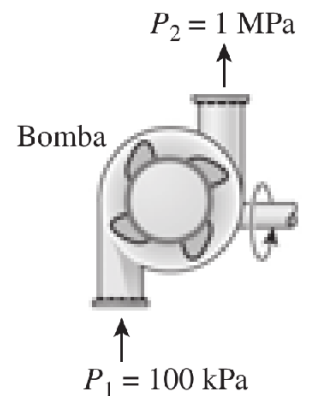
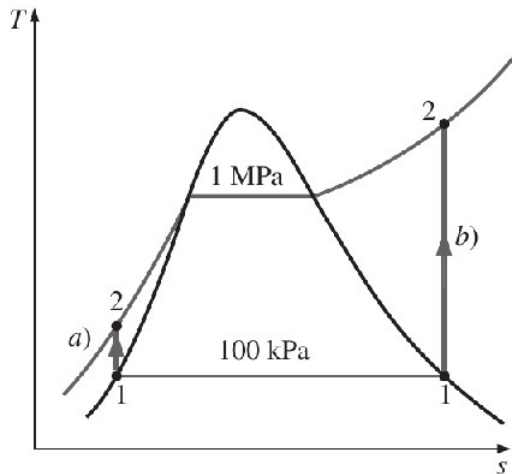
$$\nu = 0.001043 \text{ m}^3/\text{kg}$$

Al ser un líquido (pasa de ser saturado a uno comprimido), vamos a asumir que el volumen específico se mantiene constante:

$$w_{\text{rev,entrada}} = 0.001043 \text{ m}^3/\text{kg} (10^6 - 10^5) \text{ Pa}$$

→

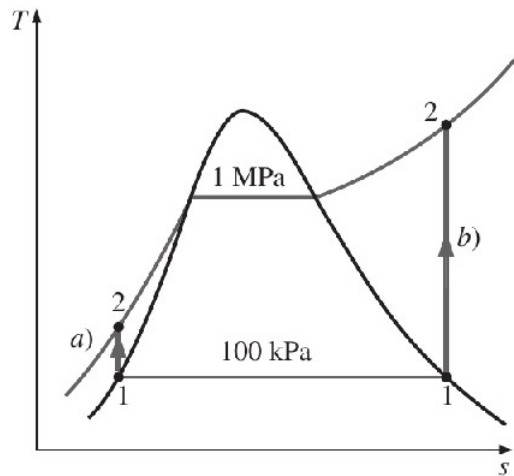
$$w_{\text{rev,entrada}} = 0.94 \text{ kJ/kg}$$



Ejemplo 1:

- Determine el **trabajo de entrada** del **compresor** requerido para **comprimir isentrópicamente** agua de **100 kPa** a **1 MPa**, suponiendo que el agua existe **inicialmente** como
 - **vapor saturado.**

Al ser un vapor, el volumen específico cambia. Vamos a utilizar que es un proceso isentrópico.



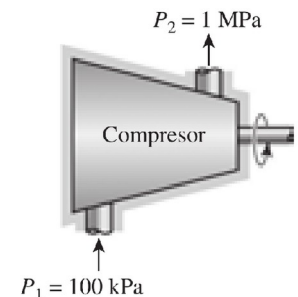
$$\cancel{T}ds = dh - \nu dP$$

$$\longrightarrow w_{\text{rev, entrada}} = \int_{P_1}^{P_2} \nu dP = \int_{h_1}^{h_2} dh = \Delta h$$

De las tablas, para un vapor saturado a 100 kPa tenemos que:

$$h_1 = 2675.0 \text{ kJ/kg}$$

$$s_1 = 7.3589 \text{ kJ/kg}^\circ\text{K}$$



Ejemplo 1:

- Determine el **trabajo de entrada** del **compresor** requerido para **comprimir isentrópicamente** agua de **100 kPa** a **1 MPa**, suponiendo que el agua existe **inicialmente** como
 - **vapor saturado.**

De las tablas, para el estado 2 vamos a buscar la entalpía para 1MPa y $s_2=s_1$. Encontramos:

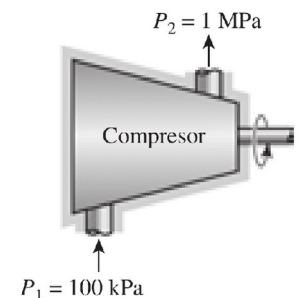
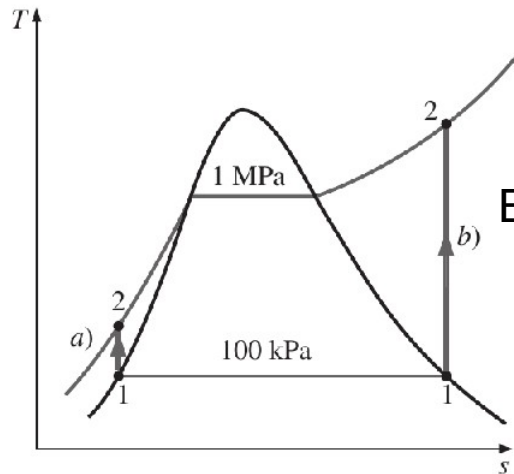
$$h_2 = 3194.5 \text{ kJ/kg}$$

Entonces, el trabajo:

$$w_{\text{rev,entrada}} = h_2 - h_1$$

→

$$w_{\text{rev,entrada}} = 519.5 \text{ kJ/kg}$$



Clase 24: Flujo estacionario isentrópico

- Trabajo reversible de un flujo estacionario.
- **Eficiencia isentrópica en flujos estacionarios.**

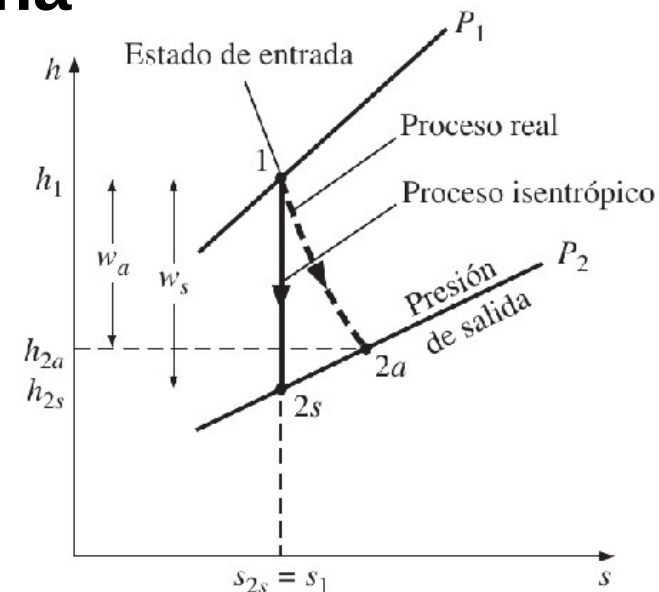
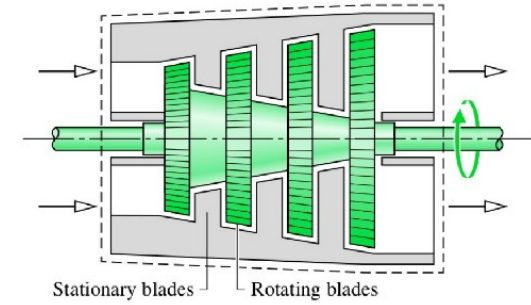
Eficiencia isentrópica en flujos estacionarios

- Como hemos visto, los **procesos** termodinámicos tienen **mejor desempeño** cuando son **más cercanos** a uno reversible (límite ideal).
- De manera equivalente, tienen **mejor desempeño** cuando se **aumenta menos la entropía**.
- Por tanto, vamos a **utilizar flujos estacionarios isentrópicos** para **cuantificar el desempeño**.

Eficiencia isentrópica de turbinas

- Como vimos anteriormente, una **turbina convierte la energía mecánica** proveniente de un líquido o vapor.
- El **proceso ideal** para una **turbina adiabática** es un **proceso isentrópico** entre el **estado de entrada** y la **presión de escape**.
- Entonces, la **eficiencia isentrópica de una turbina**:

$$\eta_T = \frac{\text{Trabajo real turbina}}{\text{Trabajo isentrópico turbina}} = \frac{w_a}{w_s}.$$



Eficiencia isentrópica de turbinas

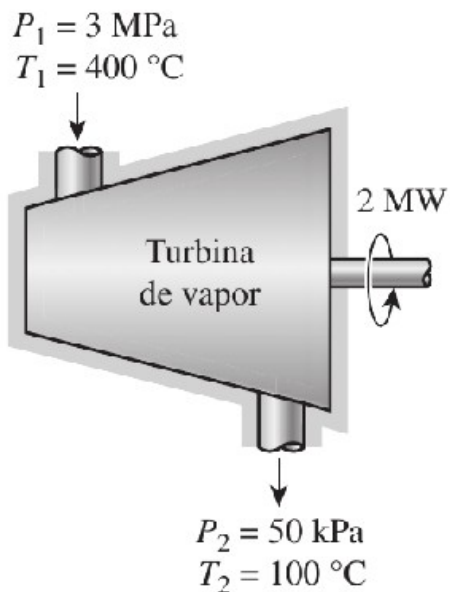
- Recordemos que estamos considerando una **turbina adiabática**.
- Además, usualmente en una turbina las **energías cinéticas y potenciales** son **insignificantes**.
- Entonces, la **eficiencia isentrópica** toma la forma:

$$\eta_T = \frac{h_1 - h_{2a}}{h_1 - h_{2s}},$$

donde h_{2a} y h_{2s} son las **entalpías** de los **estados de presión de salida** en el proceso **real** e **isentrópico**, respectivamente.

Ejemplo 2:

- **Entra vapor de agua de forma estacionaria a una turbina adiabática a 3 MPa y 400 °C, y sale a 50 kPa y 100 °C. Si la potencia de salida de la turbina es 2 MW, determine la eficiencia isentrópica de la turbina.**



Ejemplo 2:

- **Entra vapor de agua de forma estacionaria a una turbina adiabática a 3 MPa y 400 °C, y sale a 50 kPa y 100 °C. Si la potencia de salida de la turbina es 2 MW, determine la eficiencia isentrópica de la turbina.**

De tablas, la entropía y entalpía inicial ($P_1=3$ MPa, $T_1=400$ °C):

$$s_1 = 6.9235 \text{ kJ/kg}^\circ\text{K}, \quad h_1 = 3231.7 \text{ kJ/kg}$$

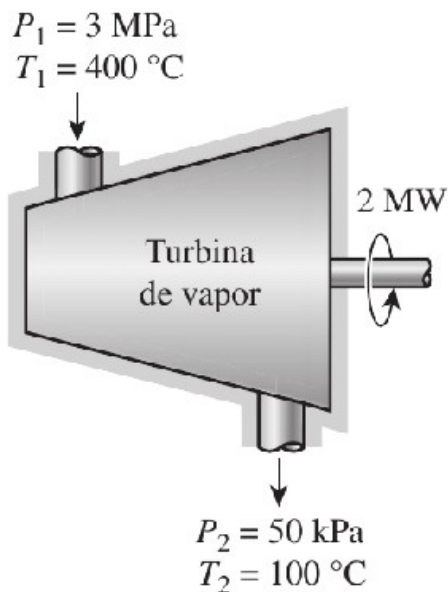
También de tablas, la entalpía final real ($P_2=50$ kPa, $T_2=100$ °C):

$$h_{2a} = 2682.4 \text{ kJ/kg}$$

Para el estado final isentrópico, utilizamos que $s_{2s}=s_1$. A $P_2=50$ kPa, de tablas encontramos que:

$$s_f = 1.0912 \text{ kJ/kg}^\circ\text{K} < s_{2s} < s_g = 7.5931 \text{ kJ/kg}^\circ\text{K}$$

Por tanto, es una mezcla saturada.



Ejemplo 2:

- **Entra vapor de agua de forma estacionaria a una turbina adiabática a 3 MPa y 400 °C, y sale a 50 kPa y 100 °C. Si la potencia de salida de la turbina es 2 MW, determine la eficiencia isentrópica de la turbina.**

La calidad:

$$x = \frac{s_{2s} - s_f}{s_{fg}} = 0.897$$

Ahora revisamos las entalpías saturadas a $P_2=50$ kPa:

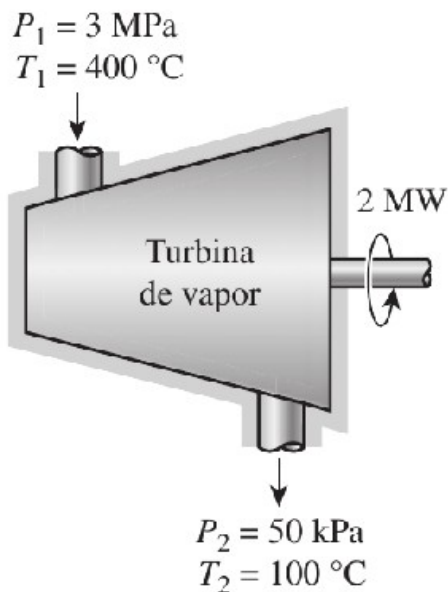
$$h_f = 340.54 \text{ kJ/kg}, \quad h_{fg} = 2304.7 \text{ kJ/kg}$$

Entonces, la entalpía final del proceso isentrópico:

$$h_{2s} = h_f + xh_{fg} \longrightarrow h_{2s} = 2407.9 \text{ kJ/kg}$$

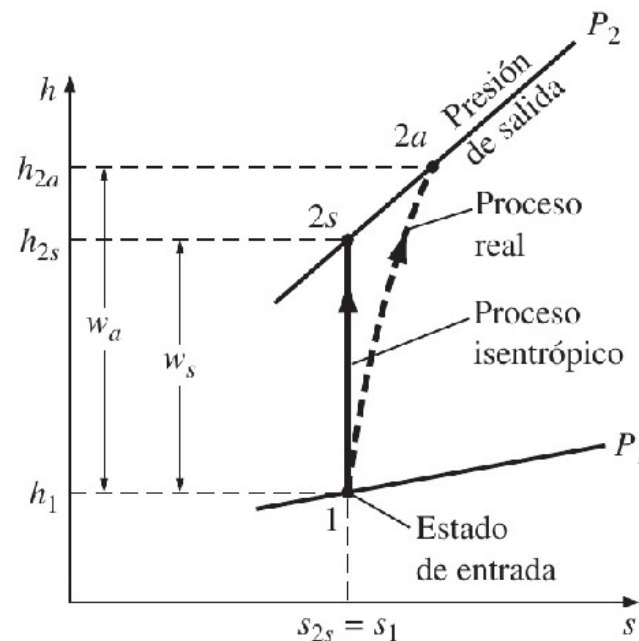
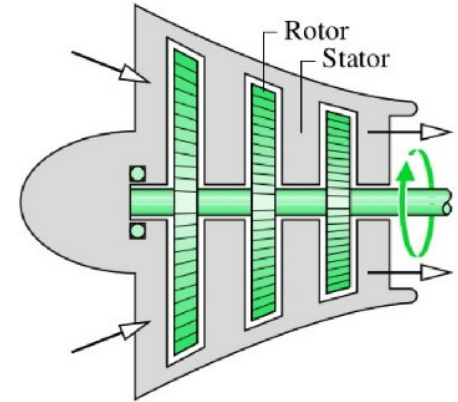
La eficiencia isentrópica es:

$$\eta_T = \frac{h_1 - h_{2a}}{h_1 - h_{2s}} \longrightarrow \boxed{\eta_T = 0.667}$$



Eficiencia isentrópica de compresores y bombas

- Los **compresores** se utilizan para **aumentar la presión al inyectar trabajo** a través de un eje giratorio.
- El **proceso ideal** para un **compresor adiabático** es un **proceso isentrópico** que **aumenta la presión a la misma magnitud**.



Eficiencia isentrópica de compresores y bombas

- Cuando las energías cinética y potencial son insignificantes, la eficiencia isentrópica de un compresor adiabático:

$$\eta_C = \frac{h_{2s} - h_1}{h_{2a} - h_1},$$

donde h_{2a} y h_{2s} son las entalpías de los estados de presión de salida en el proceso real e isentrópico, respectivamente.

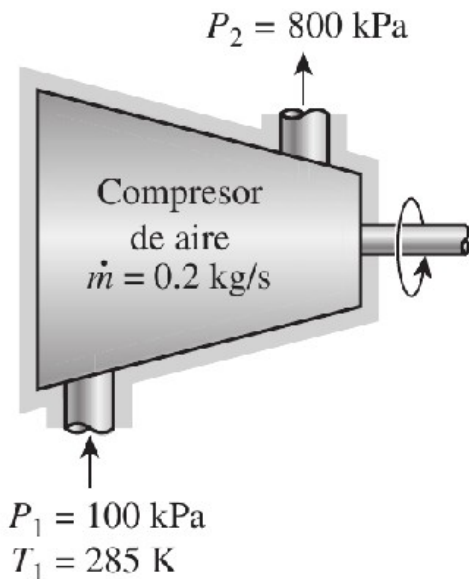
- Para el caso de una bomba:

$$\eta_P = \frac{\nu(P_2 - P_1)}{h_{2a} - h_1}.$$

- En ciertos casos es **preferible comparar** con un **proceso isotérmico reversible**. En tal caso uno trabaja con una **eficiencia isotérmica** $\eta_C = w_t / w_a$.

Ejemplo 3:

- Mediante un **compresor adiabático** se comprime aire de **100 kPa** y **12 °C** a una presión de **800 kPa** a una **tasa estacionaria** de **0.2 kg/s**. Si la **eficiencia isentrópica** del compresor es **80 por ciento** y asumiendo un **gas ideal**, determine
 - la **temperatura de salida** del aire.
 - la **potencia de entrada** requerida en el compresor.



Ejemplo 3:

- Mediante un **compresor adiabático** se **comprime aire de 100 kPa y 12 °C** a una presión de **800 kPa** a una **tasa estacionaria de 0.2 kg/s**. Si la **eficiencia isentrópica** del compresor es **80 por ciento** y **asumiendo un gas ideal**, determine
 - la **temperatura de salida del aire**.

Para obtener la temperatura de salida necesitamos dos propiedades de salida. Por ahora conocemos una (la presión). Vamos a intentar utilizar la eficiencia isentrópica.

De tabla, podemos obtener la entalpía y presión relativa de entrada:

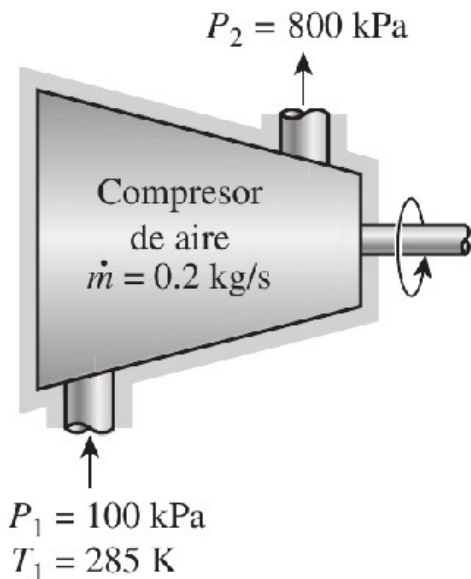
$$h_1 = 285.14 \text{ kJ/kg} \quad P_{r1} = 1.1584$$

Dado que el aire es un gas ideal, se tiene que:

$$P_{r2} = P_{r1} \left(\frac{P_2}{P_1} \right) = 1.1584 \frac{800 \text{ kPa}}{100 \text{ kPa}} = 9.2672$$

Con esta presión relativa y usando que $P_2=800 \text{ kPa}$, de tablas se tiene que:

$$h_{2s} = 517.05 \text{ kJ/kg}$$



Ejemplo 3:

- Mediante un **compresor adiabático** se **comprime aire de 100 kPa y 12 °C** a una presión de **800 kPa** a una **tasa estacionaria de 0.2 kg/s**. Si la **eficiencia isentrópica** del compresor es **80 por ciento** y **asumiendo un gas ideal**, determine
 - la **temperatura de salida del aire**.

Ahora utilizamos la eficiencia isentrópica:

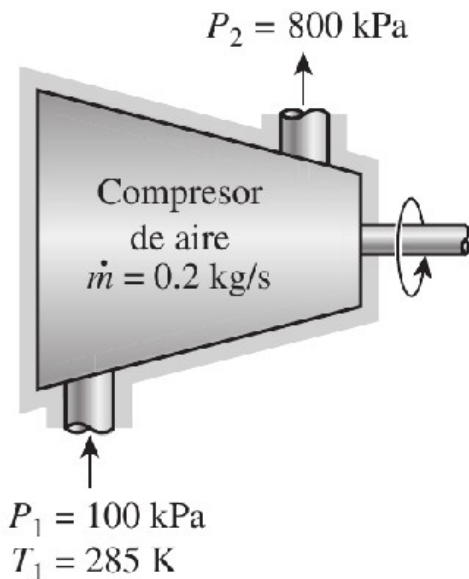
$$\eta_C = \frac{h_{2s} - h_1}{h_{2a} - h_1} \longrightarrow h_{2a} = \frac{h_{2s} - h_1}{\eta_C} + h_1$$

Usando que $\eta_C=0.8$, obtenemos:

$$h_{2a} = 575.03 \text{ kJ/kg}$$

Ahora sí podemos consultar las tablas, donde se obtiene que:

$$T_{2a} = 569.5 \text{ °K}$$



Ejemplo 3:

- Mediante un **compresor adiabático** se **comprime aire de 100 kPa y 12 °C** a una presión de **800 kPa** a una **tasa estacionaria de 0.2 kg/s**. Si la **eficiencia isentrópica** del compresor es **80 por ciento** y **asumiendo un gas ideal**, determine
 - la **potencia de entrada** requerida en el compresor.

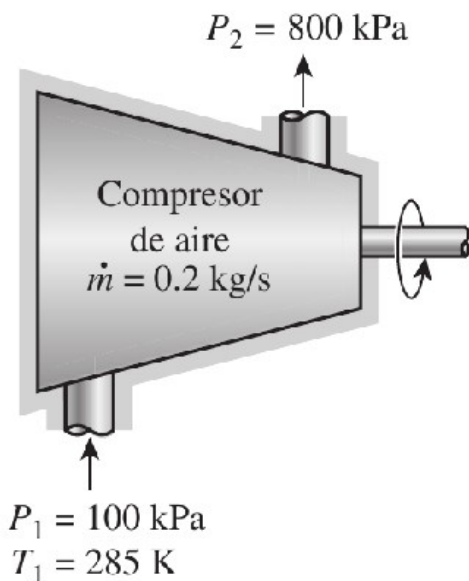
Imponiendo conservación de la energía:

$$\dot{E}_{\text{entrada}} = \dot{E}_{\text{salida}}$$

$$\dot{W}_{a,\text{entrada}} = \dot{m}(h_{2a} - h_1)$$

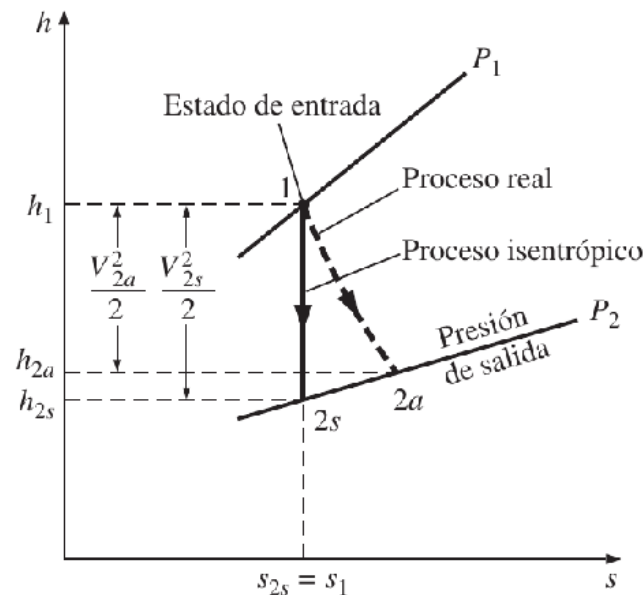
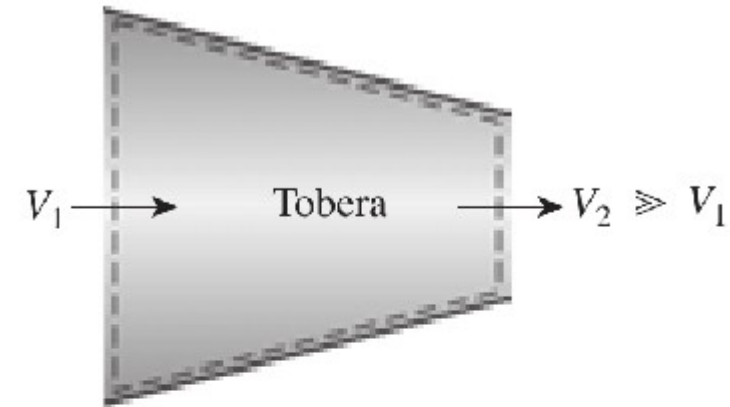
$$= 0.2 \text{ kg/s} (575.03 - 285.14) \text{ kJ/kg}$$

$$\longrightarrow \boxed{\dot{W}_{a,\text{entrada}} = 58 \text{ kW}}$$



Eficiencia isentrópica de toberas

- Una **tobera** es un dispositivo que **incrementa la velocidad** de un fluido a **expensas de la presión**.
- El **proceso ideal** para una tobera **adiabática** es un **proceso isentrópico** que llega a la **misma presión de salida**.



Eficiencia isentrópica de toberas

- En las toberas **no hay interacciones de trabajo** y la **energía cinética no es despreciable**.
- La **eficiencia isotrópica** de una **tobera adiabática** es:

$$\eta_N = \frac{\text{energía cinética real tobera}}{\text{energía cinética isentrópica tobera}} = \frac{v_{2a}^2}{v_{2s}^2}.$$

- Si la **velocidad de entrada** es mucho **más pequeña** que la de **salida** ($v_1 \ll v_{2a}$), el balance de energía se reduce a

$$h_1 = h_{2a/s} + v_{2a/s}^2/2.$$

- De esta manera, la **eficiencia isentrópica** toma la forma

$$\eta_N = \frac{h_1 - h_{2a}}{h_1 - h_{2s}}.$$

Conclusiones

- Revisamos los **flujos estacionarios reversibles**.
- Utilizamos el ideal de flujos **isentrópicos** para definir **eficiencias de flujos estacionarios adiabáticos**.
- Próxima clase:
 - Balance de entropía.