Universidad Nacional de Río Negro Física III B - 2019

Unidad 03

Clase U03 C03

Fecha 30 Abr 2019

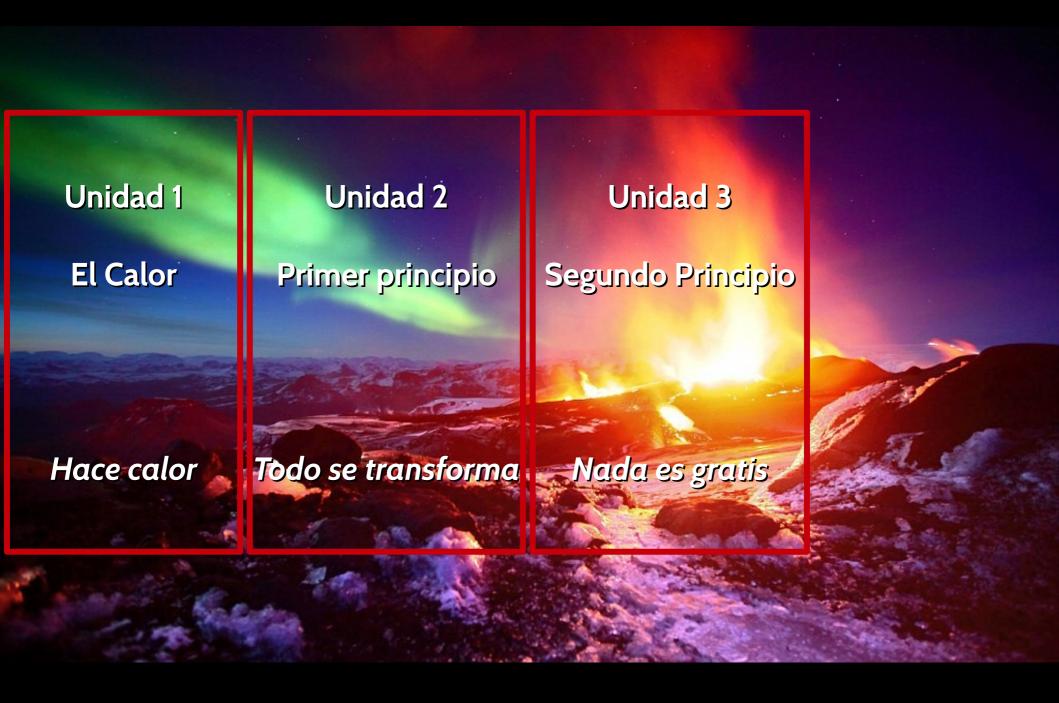
Cont Entropía

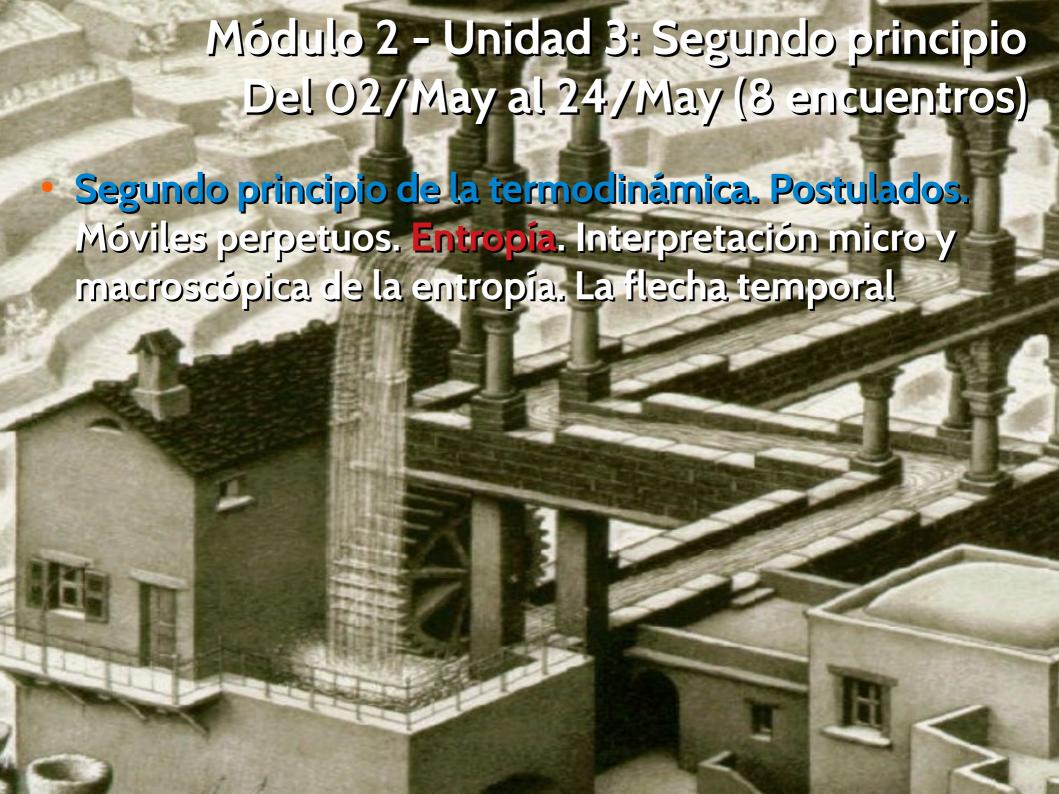
Cátedra Asorey

Web http://gitlab.com/asoreyh/unrn-f3b



Contenidos: Termodinámica, alias F3B, alias F4A

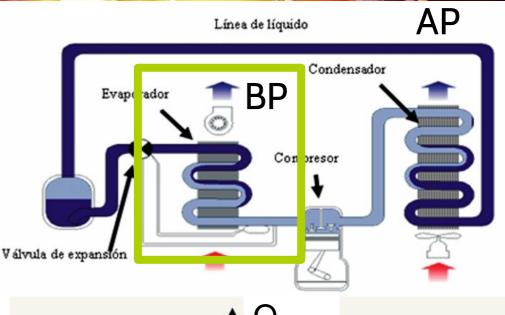


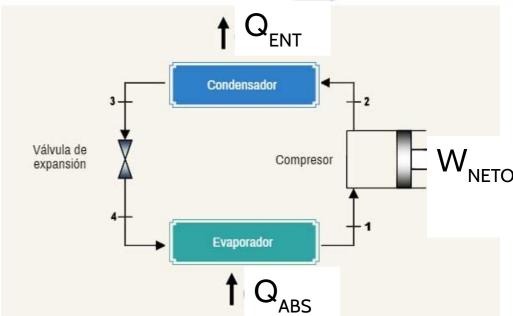


Funcionamiento: refrigeración por compresión:

Líquido refrigerante: bajo punto de vaporización (típicamente -40°C)

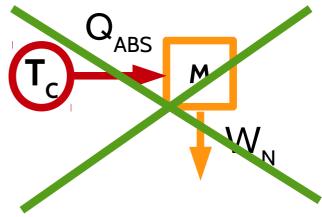
- 1) Compresor: el gas se comprime (W_{NETO}) en forma adiabática y, en principio, reversible. Alta Presión (AP)
- 2) Condensador: se licúa e intercambia calor con la fuente caliente (Aire, Q_{ENT}).
 Cambio de estado: calor latente, proceso isotérmico (AP)
- 3) Válvula de expansión: descompresión adiabática → enfriamiento del líquido a baja presión (BP)
- 4) Evaporador: el líquido frío absorbe calor de la fuente fría (heladera, Q_{ABS}) y se vaporiza: calor latente, proceso isotérmico (BP)
- Se reinicia el ciclo en el compresor





Segundo principio de la termodinámica

- Enunciado de Kelvin-Planck (K-P)
 No es posible construir una máquina térmica que,
 operando en forma cíclica, produzca como único efecto
 la absorción de calor procedente de un foco y la
 realización de una cantidad equivalente de trabajo.
- Expresa un hecho empírico, y va por la negativa: nos dice lo que no es posible hacer
- El rendimiento de una máquina térmica siempre será menor que 1



Segundo principio de la termodinámica

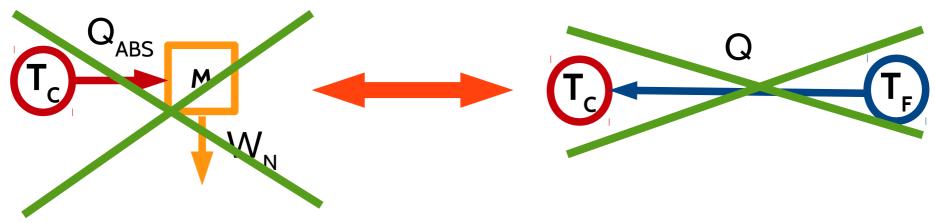
- Enunciado de Clausius
 No es posible un proceso que tenga como único
 resultado la transferencia de calor de un cuerpo hacia
 otro más caliente.
- Al igual que K-P, también expresa un hecho empírico, y también va por la negativa



• Establece un sentido para el flujo espontáneo de calor de los focos calientes a los focos fríos y no al revés

Equivalencia

 Hemos visto que el no cumplimiento de un enunciado implica el no cumplimiento del otro enunciado → Ambos enunciados del 2º principio son equivalentes

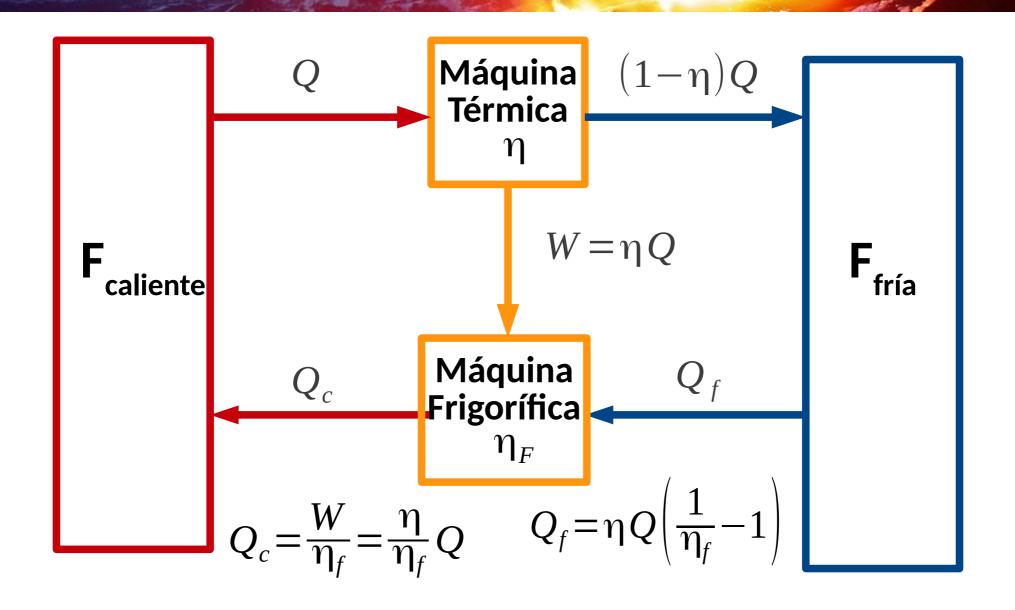


Reversibilidad, otra vez

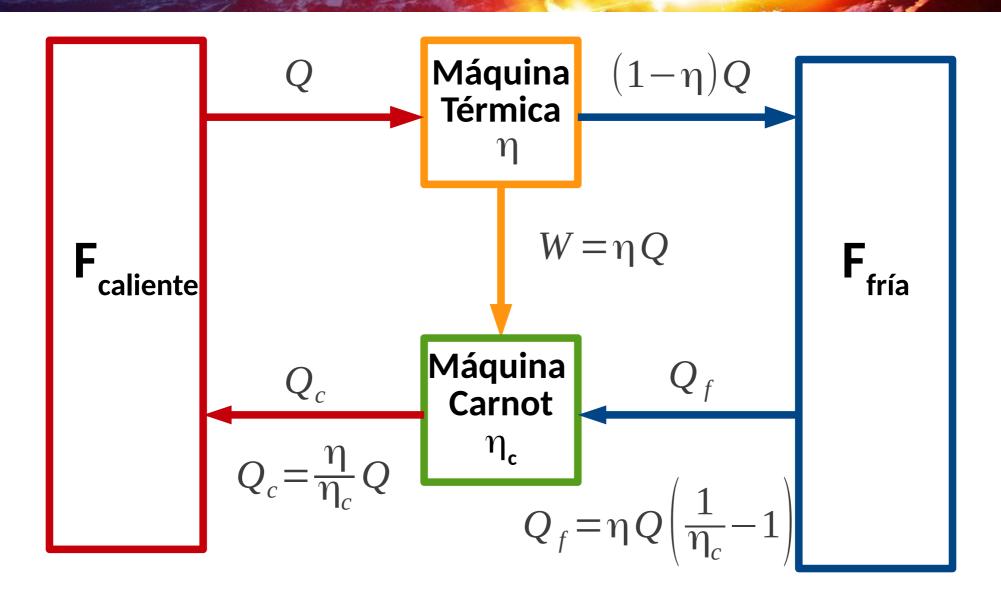
- Podemos transformar íntegramente el trabajo en calor (estufa), pero no íntegramente el calor en trabajo (K-P)
- Proceso reversible →
 - La transformación puede ocurrir en los dos sentidos de forma que el estado final del sistema y del entorno sea exactamente igual al incial (sin huellas); ó
 - Aquel cuyo sentido puede invertirse por un cambio en las condiciones de fondo
- Proceso irreversible → no hay camino inverso.
- Todos los procesos reales son irreversibles:

¡¡si hay ∆T, entonces hay irreversibilidad!!

Máquina reversible e irreversible



Teorema de Carnot



Abr 30, 2019 H. Asorey - F3B 2019 10/25

• Si $\eta = \eta_c \rightarrow$ El motor combina funciona sin ningún efecto, pero la máquina térmica tiene disipación

Violación del Primer Principio

 Si η>η_c → Transferencia neta de calor de la fuente fría a la fuente caliente, sin trabajo externo

Violación del Segundo Principio

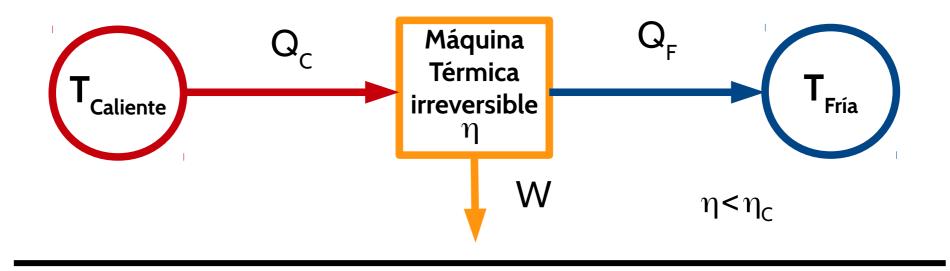
 → η<η_c: Una máquina térmica tendrá menor rendimiento que una máquina de Carnot funcionando entre las mismas temperaturas

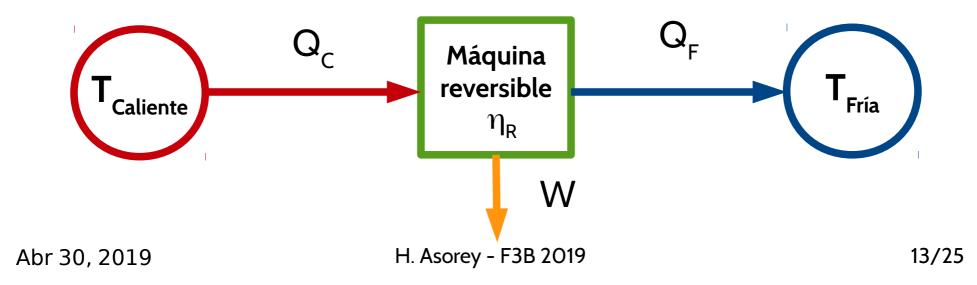
Enunciados del segundo principio

- Clausius → No es posible un proceso que tenga como único resultado la transferencia de calor de un cuerpo hacia otro más caliente
- Kelvin-Planck → No es posible construir una máquina térmica que, operando en forma cíclica, produzca como único efecto la absorción de calor procedente de un foco y la realización de una cantidad equivalente de trabajo
- Carnot → El rendimiento de una máquina térmica no puede ser superior que el de una máquina reversible que opere entre los mismos focos. Será igual sí y sólo sí esa máquina es también reversible

Hacia otro enunciado, más formal

Dos máquinas térmicas, uso C y F en vez de ABS y ENT





Máguina térmica reversible

Maquiner termica remerciable

Sols renerables:
$$W$$

Estors foretodes

 $M_{R} = 1 - \frac{Tf}{Tc}$
 M_{R

o breu: 1 act = 1001 to contact de color que une miso térnican touse toute o prop a su temperation.

Eu ma N.T. at (0 y ac>0 2) Expricio los signos.

$$\frac{Q_c}{T_c} = -\frac{Q_t}{T_t} \implies \frac{Q_c}{T_c} + \frac{Q_t}{T_t} = 0.$$

Máguina térmica ireversible

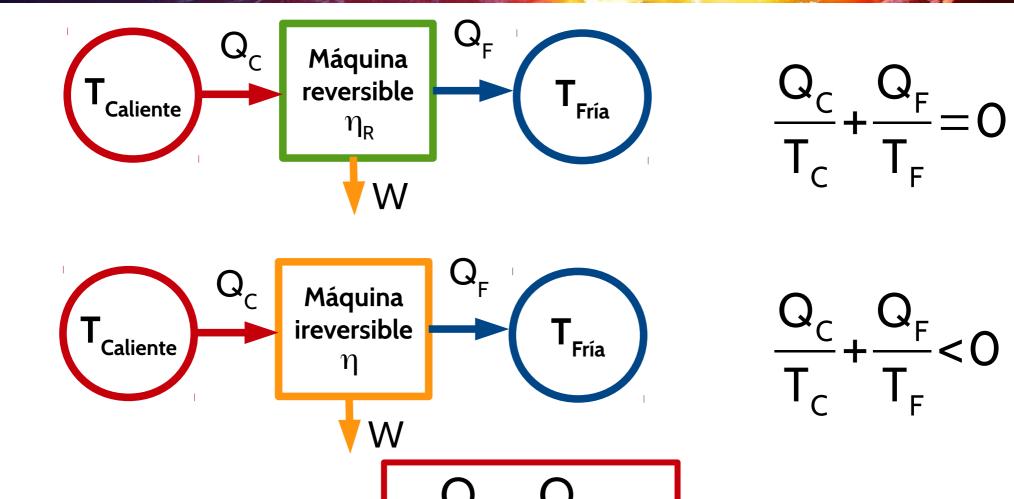
Maguno terrica ineversible

$$M = 1 - \frac{|Q_f|}{|Q_c|} < M_R = 1 - \frac{T_f}{T_c} \Rightarrow 1 - \frac{|Q_f|}{|Q_c|} < 1 - \frac{T_f}{T_c}$$

= 1 menos trobajo = nenor rendiviulo.

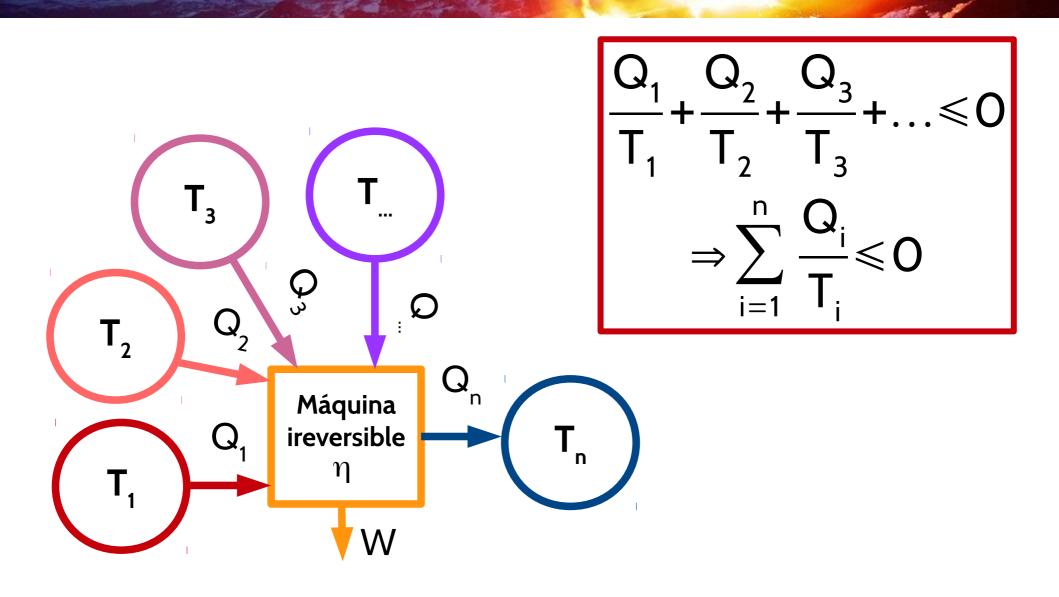
terior de arante at <0 2 de >0 s.

Máquinas térmicas



La igualdad se da sólo para ciclos reversibles

Muchas fuentes térmicas



Desigualdad de Clausius

 Dado que la cantidad de calor cedida o entregada es proporcional a la temperatura de la fuente, si la diferencia de temperatura es diferencial, entonces lo será el flujo de calor:

• Y entonces, la sumatoria deviene en una integral. Para un ciclo cerrado.

$$\sum_{i=1}^{n} \frac{Q_{i}}{T_{i}} \leq 0 \Rightarrow \oint \frac{dQ}{T} \leq 0$$

Desigualdad de Clausius

La igualdad se da sólo en ciclos reversibles

Dos focos térmicos → teorema de Carnot

Dos tocos temcos.

En el cuclo hay martents de Mercantro de color (50 dQ x0) y otros durde no hay tales (49=0).

D

$$\oint \frac{dQ}{dQ} = \int_{T} \frac{dQ}{T} + \int_{T} \frac{dQ}{dQ} + \int_{Circle} \frac{dQ}{Q}$$
Circle

So la tempro tro es antente (b es poro los furte) es.

$$\oint \frac{dQ}{T} = \frac{1}{T_f} \int \frac{dQ}{Q_f} + \frac{1}{T_c} \int \frac{dQ}{Q_c} = 0$$

$$\oint \frac{dQ}{T} = \frac{Q_f}{T_c} + \frac{Q_c}{T_c} \leq 0$$

De la designaldad de Clausius -> teorena de Carnot. Sm equipolentes

Nuevo enunciado del segundo principio

- Dado que la Desigualdad de Clausius es equivalente al Teorema de Carnot, y este es un enunciado del 2^{do} principio, equivalente a su vez a K-P y Clausius:
- Segundo principio, Desigualdad de Clausius

A lo largo de un ciclo cerrado la cantidad de calor intercambiada por el sistema verificará la siguiente desigualdad:

I < 0: proceso irreversible

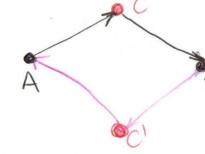
I = O: proceso reversible

I > 0: proceso imposible

Para un ciclo cerrado

En un ciclo comodoy reversible

$$\oint \frac{dQ_R}{T} = 0$$



$$\Rightarrow \int \frac{dQ_R}{T} = \int_{A}^{B} \frac{dQ_R}{T} + \int_{C'B}^{A} \frac{dQ_R}{T} = 0$$

$$= 0 \int_{A}^{B} \frac{dQR}{T} = - \int_{C}^{A} \frac{dQR}{T}$$

DEI valor de la integral sobo dépend de los estados inicial y hinal.

Nueva función de estado: Entropía

• El incremento diferencial de entropía entre dos estados es igual a la cantidad de calor que se intercambia en forma reversible durante la transición de estados, dividida por la temperatura a la que ocurre el intercambio

$$dS = \frac{dQ_R}{T}$$

Entropía

- * Unidades: [S]=J/K
- * Es una propiedad extensiva (depende de la cantidad de masa)
- * Como toda función de estado, es una magnitud relativa. La entropía absoluta se refiere a un estado estándar convencional: 100kPa y 0°C

Para sistemas macroscópicos:

$$\Delta S = S_B - S_A = \int_A^B \frac{dQ_R}{T} \equiv \int_A^B dS$$

La entropía como función de estado

dU=TdS-pdV Primera ecuación de Gibbs

Transformaciones Gas Ideal y entropía

Gos ideal., Tyv

$$dS = \frac{dQ_R}{T} \quad \text{yTdS} = \frac{dU}{dU} + \frac{dU_R}{D} \quad \text{Recordends}.$$

$$dU = n \text{ cv } dT \quad \text{y} \quad dU_R = \frac{p}{dV} \quad \text{so} \quad TdS = n \text{ Cv } dT + \frac{p}{dV}$$

$$D \quad dS = n \text{ Cv } \frac{dT}{T} + \frac{p}{T} \quad \text{ uv} \quad \text{y} \quad \text{oms} \quad pV = n \text{ RT} \quad \text{so} \cdot \frac{p}{T} = \frac{nR}{V}$$

$$dS = n \text{ Cv } \frac{dT}{T} + n \text{ R} \cdot \frac{dV}{V}$$

$$\text{integrando} \quad \text{y} \quad \text{Sup} \quad \text{Cu} \quad \text{no du fende du} \quad T \quad \text{(ideal)} = 0$$

$$\int dS = \int n \text{ Cv } \frac{dT}{T} + \int n \text{ R} \cdot \frac{dV}{V} = 0 \quad \Delta S_{12} = n \text{ Cu} \left(\frac{V_2}{V_1} \right) + n \text{ R} \cdot \text{ Cu} \left(\frac{V_2}{V_1} \right)$$

$$D \quad \Delta S_{12} = S_2 - S_1 = n \text{ Cv } \ln \left(\frac{T_2}{T_1} \right) + n \text{ R} \cdot \text{ Cu} \left(\frac{V_2}{V_1} \right)$$

U03-003-6.

Estado de referencia, So

Para una transformación, tenemos

$$\Delta S_{1\rightarrow 2} = S_2 - S_1 = n C_V ln \left(\frac{T_2}{T_1}\right) + n R ln \left(\frac{V_2}{V_1}\right), \quad \acute{o}$$

$$\Delta S_{1\rightarrow 2} = S_2 - S_1 = n C_p ln \left(\frac{T_2}{T_1}\right) - n R ln \left(\frac{p_2}{p_1}\right)$$

Considerando el estado de referencia para S, S_o,

$$S_1 = S_0 + nC_V ln\left(\frac{T}{T_0}\right) + nRln\left(\frac{V}{V_0}\right)$$
, ó

$$S_1 = S_0 + nC_p ln \left(\frac{T}{T_0}\right) - nR ln \left(\frac{p}{p_0}\right)$$