

arcsin(2) 0°=1[a0] 6. O Princípio do Extremo nas Representações em Transformações de Legendre



As transformações de Legendre permitiram representar a equação fundamental em termos de variáveis mais adequadas.

O próximo passo é determinar o princípio do extremo para cada potencial termodinâmico.

Considera-se um sistema composto em contato com um reservatório térmico.



Supomos ainda que alguma restrição interna foi removida.



Procuramos a condição matemática que permitirá predizer o estado de equilíbrio.



Primeiro estudaremos a solução pelo princípio da energia mínima.

 No estado de equilíbrio a soma da energia total do sistema composto e do reservatório térmico é mínima

$$d\left(U+U^{r}\right)=0 \quad (6.1)$$

$$d^{2}(U+U^{r}) = d^{2}U > 0 \quad (6.2)$$

• Sujeito à condição isentrópica dada na Eq. (6.3)

$$d\left(S+S^{r}\right)=0 \quad (6.3)$$

• A diferencial segunda da energia interna do reservatório térmico foi considerada igual a zero.

$$d^2U^r=0$$

• Isso se deve a que d²U^r é igual ao somatório dos termos como aquele mostrado abaixo,:

$$\frac{\partial^2 U^r}{\partial X_j^r \partial X_k^r} dX_j^r dX_k^r$$

5 minutos para pensar nisso

 Vamos pensar nisso, ver pagina 154 do livro, lembrem dos conceitos dados nas seções 1-6 e 4-5 do livro.

 Vamos supor um sistema com a seguinte relação fundamental U(S,V,N), para as derivadas parciais temos:

$$\frac{\partial}{\partial S} \qquad \qquad \frac{\partial U}{\partial S} \\
\frac{\partial}{\partial V} \qquad \qquad \frac{\partial U}{\partial V} \\
\frac{\partial}{\partial N} \qquad \qquad \frac{\partial U}{\partial N}$$

$$dU = \frac{\partial U}{\partial S} dS + \frac{\partial U}{\partial V} dV + \frac{\partial U}{\partial N} dN$$

• Para as segundas derivadas parciais temos:

$$\frac{\partial}{\partial S}$$

$$\frac{\partial}{\partial S}$$

$$\frac{\partial}{\partial S}$$

$$\frac{\partial}{\partial V}$$

$$\frac{\partial}{\partial S}$$

$$\frac{\partial^{2}U}{\partial S}$$

$$\frac{\partial^{2}U}{\partial V\partial S}$$

$$\frac{\partial}{\partial V\partial S}$$

$$\frac{\partial^{2}U}{\partial N\partial S}$$

$$\frac{\partial^{2} U}{\partial S^{2}} (dS)^{2} + \frac{\partial^{2} U}{\partial V \partial S} dV dS + \frac{\partial^{2} U}{\partial N \partial S} dN dS$$

$$d^{2} U = \frac{\partial^{2} U}{\partial V^{2}} (dV)^{2} + \frac{\partial^{2} U}{\partial S \partial V} dV dS + \frac{\partial^{2} U}{\partial N \partial V} dN dV$$

$$\frac{\partial^{2} U}{\partial N^{2}} (dN)^{2} + \frac{\partial^{2} U}{\partial S \partial N} dN dS + \frac{\partial^{2} U}{\partial V \partial N} dN dV$$



Perceber que para um reservatório térmico:



dV^r=0 [Paredes rígidas]



dN^r=0 [Paredes impermeáveis]

Ainda para o reservatório térmico, temos:

1

$$dU^r = \delta Q = T^r dS^r$$

2

$$d^2U^r = d^2\left(T^rS^r\right)$$

3

$$\left| \frac{\partial^2 U}{\partial S^2} = \frac{\partial}{\partial S} \left[\frac{\partial \left(T^r S^r \right)}{\partial S} \right] = 0$$

• As outras condições de fechamento dependem da forma particular das restrições internas do sistema composto.

Por exemplo

• Se a parede interna for móvel e impermeável, temos:

$$dN_j^{(1)} = dN_j^{(2)} = d(V^{(1)} + V^{(2)}) = 0$$
 (6.4) Para todo j

• Por outro lado, se a parede interna for rígida e permeável com respeito da espécie k, temos:

$$d\left(N_k^{(1)} + N_k^{(2)}\right) = dN_j^{(1)} = dN_j^{(2)} = dV^{(1)} = dV^{(2)} = 0 \quad (6.5)$$

Para todo j ≠ k

$$d\left(U+U^{r}\right)=0 \quad (6.1)$$

- As equações dadas são suficientes para determinar o estado de equilíbrio.
- A diferencial dU na Eq. (6.1) envolve os termos,

$$T^{(1)}dS^{(1)} + T^{(2)}dS^{(2)}$$

• Que aparecem devido à transferência de calor entre os subsistemas e o reservatório térmico.

$$d\left(U+U^{r}\right)=0 \quad (6.1)$$

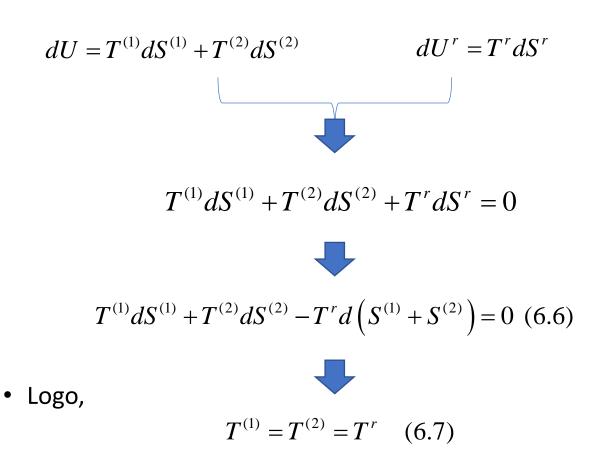
• Esse diferencial também inclui termos da forma,

$$-p^{(1)}dV^{(1)}; -p^{(2)}dV^{(2)} e \mu_k^{(1)}dN_k^{(1)} + \mu_k^{(2)}dN_k^{(2)}$$

 Que estão relacionadas aos processos dentro do sistema composto.

$$d\left(U+U^{r}\right)=0 \quad (6.1)$$

• Na Eq. (6.1) podemos substituir o seguinte



• Um aspecto evidente do estado de equilíbrio é que o reservatório mantém constante a temperatura do sistema.

$$T^{(1)} = T^{(2)} = T^r$$
 (6.7)

• As outras condições de equilíbrio dependem das restrições internas do sistema.

O princípio do Mínimo para o Potencial de Helmholtz

• O valor no equilíbrio de qualquer parâmetro irrestrito interno num sistema em contato diatérmico com um reservatório térmico minimiza o potencial de Helmholtz entre o conjunto de estados para os que T = T.

O princípio do Mínimo para o Potencial de Helmholtz

• Reescrevemos a Eq. (6.1)

$$d(U+U^r) = dU + T^r dS^r = 0$$
 (6.8)

• Pela Eq. (6.3) temos que –dS=dS^r, logo

$$dU - T^r dS = 0 \quad (6.9)$$

O princípio do Mínimo para o Potencial de Helmholtz

• Dado que T^r é constante

$$d\left(U - T^r S\right) = 0 \quad (6.10)$$

• Similarmente, tendo T^r constante e S variável, utilizando a Eq. (6.2), escrevemos

$$d^{2}U = d^{2}(U - T^{r}S) > 0 \quad (6.11)$$

O princípio do Mínimo para o Potencial de Helmholtz

- Logo, a quantidade (U-T^rS) é mínima no estado de equilíbrio.
- Sabemos que o potencial de Helmholtz tem a forma F=U-TS. Podemos aplicar a condição dada na Eq. (6.7) e assim obter T=T^r
- Logo,

$$dF = d\left(U - TS\right) = 0 \quad (6.12)$$

$$T = T^r \quad (6.13)$$

O princípio do Mínimo para a Entalpia

 O valor no equilíbrio de qualquer parâmetro irrestrito interno num sistema em contato diatérmico com um reservatório de pressão minimiza a entalpia entre o conjunto de estados de pressão constante e igual à pressão do reservatório de pressão.

 A dedução matemática é recomendada para a reunião de grupo

O princípio do Mínimo para o Potencial de Gibbs

 O valor no equilíbrio de qualquer parâmetro irrestrito interno num sistema em contato diatérmico com um reservatório de pressão e com um reservatório térmico minimiza o potencial de Gibbs entre o conjunto de estados de temperatura e pressão constantes e iguais à temperatura e pressão dos reservatórios respectivos.

 A dedução matemática é recomendada para a reunião de grupo

- Na prática muitos processos são realizados em recipientes rígidos com paredes diatérmicas.
- De forma que a atmosfera (ou o ambiente) atua como um reservatório térmico.
- Para esse tipo de processos a representação no potencial de Helmholtz é adequada.

- O potencial de Helmholtz é uma função natural das variáveis T, V, N₁, N₂...
- A condição de T ser constante reduz o número de variáveis do problema
- Logo, F será uma função de V, N₁, N₂...
- Na forma energética, a condição T = T^r leva a complicações pois U é função de S,V,N₁,N₂...

- Considera-se um sistema composto por dois subsistemas, separados por uma parede móvel, impermeável e adiabática.
- Os subsistemas estão cada um em contato com um reservatório térmico de temperatura T.

158 The Extremum Principle in the Legendre Transformed Representations

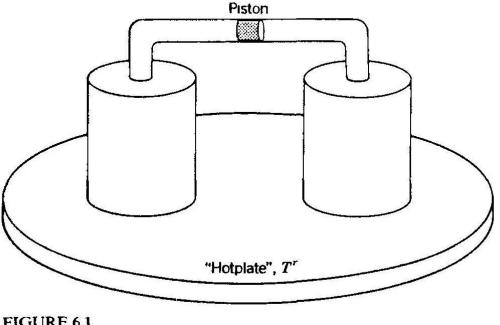


FIGURE 6.1

O problema será então determinar os volumes
 V⁽¹⁾ e V⁽²⁾ dos dois subsistemas, temos

$$p^{(1)}\left(T^{r}, V^{(1)}, N_{1}^{(1)}, N_{2}^{(1)}, \ldots\right) = p^{(2)}\left(T^{r}, V^{(2)}, N_{1}^{(2)}, N_{2}^{(2)}, \ldots\right) \quad (6.23)$$

• A Eq. (6.23) envolve duas variáveis, V⁽¹⁾ e V⁽²⁾, todos os outros parâmetros são constantes. A condição de fechamento estabelece:

$$V^{(1)} + V^{(2)} = V$$
 (6.24) [V é constante]

• Juntas, as Eqs. (6.23) e (6.24) permitem a solução explícita para o $V^{(1)}$ e $V^{(2)}$.

Para um sistema em contato com um reservatório térmico o potencial de Helmholtz pode ser interpretado como o trabalho disponível na temperatura constante.

Considere um sistema que interage com uma fonte de trabalho reversível ao mesmo tempo que está em contato com uma reservatório térmico.

Num processo reversível o trabalho entregue para a fonte de trabalho reversível é igual à diminuição em energia interna do sistema e do reservatório térmico.

- Iremos formular matematicamente as ideias que acabamos de expor.
- Temos o seguinte para o trabalho entregue à fonte reversível de trabalho:

$$\delta W_{RWS} = -dU - dU^{r} = -dU - T^{r}dS^{r} \qquad (6.25)$$

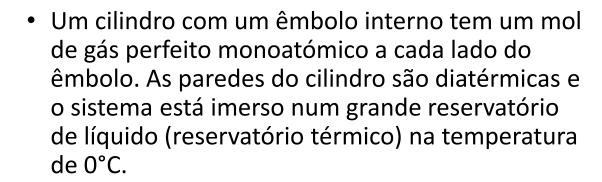
$$\delta W_{RWS} = -dU + T^{r}dS = -d\left(U - T^{r}S\right) \qquad (6.26)$$

$$\delta W_{RWS} = -dF \qquad (6.27)$$

Logo,

O trabalho entregue num processo reversível, por um sistema em contato com um reservatório térmico, é igual à diminuição no potencial de Helmholtz do sistema.

Exemplo 1.



- Os volumes iniciais dos dois subsistemas gasosos (a cada lado do êmbolo) são 10L e 1L, respectivamente.
- O pistão é deslocado reversivelmente, de forma que os volumes finais são 6L e 5 L, respectivamente.
- Quanto trabalho é realizado?

- Devemos utilizar o resultado obtido no Problema 5.3-1.
- É dizer, a expressão para o potencial de Helmholtz que foi obtida para um gás perfeito monoatómico.

$$F = NRT \left\{ \frac{F_0}{N_0 R T_0} - \ln \left[\left(\frac{T}{T_0} \right)^{3/2} \left(\frac{N}{N_0} \right)^{-1} \left(\frac{V}{V_0} \right) \right] \right\}$$

 Para T e N constantes, a expressão acima fica da seguinte forma,

$$F = const. - NRT \ln V$$

A variação do potencial de Helmholtz é

$$\Delta F = \left(F_f^{(1)} + F_f^{(2)}\right) - \left(F_i^{(1)} + F_i^{(2)}\right)$$

$$\Delta F = -NRT \left(\ln 6 + \ln 5 - \ln 10 - \ln 1 \right) = -NRT \ln 3 = -2,5kJ$$

 Logo, o trabalho entregue à fonte de trabalho reversível será

$$W_{RWS} = -\Delta F = 2,5kJ$$

Problema 6.2-1

Calcular a pressão em cada lado do exemplo 1, para uma posição arbitrária do êmbolo. Por integração determinar o trabalho realizado no exemplo 1.

<u>Solução</u>

Pela diferencial de F dada na Eq. (5.42) observamos que

$$p = -\frac{\partial F}{\partial V}$$

Logo, aproveitando a Expressão dada no Exemplo 1

$$p = NRT \frac{\partial}{\partial V} \left\{ \ln \left[\left(\frac{T}{T_0} \right)^{3/2} \left(\frac{N}{N_0} \right)^{-1} \left(\frac{V}{V_0} \right) \right] \right\}$$

 Resolvendo a expressão acima, recuperamos a equação de estado do gás perfeito.

$$pV = NRT$$

Faz sentido...

 Com a expressão para a pressão podemos representar o trabalho quase-estático como

$$\delta W_{M} = -pdV$$

$$W_{M} = -\int_{V_{i}}^{V_{f}} NRT \frac{dV}{V} = -NRT \ln \left(\frac{V_{f}}{V_{i}} \right)$$

Para o sistema temos

$$W_{M} = -N^{(1)}RT^{(1)} \ln \left(\frac{V_{f}^{(1)}}{V_{i}^{(1)}}\right) - N^{(2)}RT^{(2)} \ln \left(\frac{V_{f}^{(2)}}{V_{i}^{(2)}}\right)$$

• Sendo que

$$N^{(1)} = N^{(2)} = 1 \ mol$$
 $T^{(1)} = T^{(2)} = 273,15 \ K$ $V_f^{(1)} = 6 \ L$ $V_i^{(1)} = 10 \ L$ $V_i^{(2)} = 5 \ L$ $V_i^{(2)} = 1 \ L$

• Temos finalmente,

$$W_M = -NRT (\ln 6 + \ln 5 - \ln 10 - \ln 1) = -NRT \ln 3$$

$$W_{RWS} = -W_M = 2,5kJ$$

TAREFA PARA OS GRUPOS:

Realizar a demonstração matemática dos princípios do mínimo da entalpia e do potencial de Gibbs.

Problemas 6.2-2 e 6.2-3

