

TARTAÇÕES DE MAXWELL

Prof. Dr. Andrés Armando Mendiburu Zevallos





Nessa seção são apresentadas algumas aplicações do procedimento desenvolvido na seção 7.3.

- Nos exemplos são considerados dois tipos de soluções:
 - Solução direta que assume que conhecemos a equação fundamental.
 - Solução que pode ser obtida se c_p , α , κ_T são assumidos conhecidos e se as variações dos parâmetros são pequenas.





COMPRESSÃO ADIABÁTICA

Considera-se um sistema de uma componente, com um número de mols definido, e delimitado por paredes adiabáticas.



A temperatura e pressão iniciais são conhecidas.



O sistema é comprimido quase-estaticamente de forma que a pressão aumenta desde o valor inicial p_i até o valor final p_f .



Desejamos predizer as variações em alguns dos parâmetros do sistema.



COMPRESSÃO ADIABÁTICA

- Sendo o processo quase-estático e o sistema adiabático,
- concluímos que o processo será reversível e adiabático, é dizer, isentrópico dado que:

$$\delta Q = TdS = 0$$

 Considera-se particularmente a variação da temperatura.



COMPRESSÃO ADIABÁTICA Equação fundamental conhecida

 Assumindo que a equação fundamental é conhecida, derivando podemos obter as equações de estado:

$$T = T(S, V, N) p = p(S, V, N)$$

 Conhecendo Ti e pi podemos determinar Vi e Si.



COMPRESSÃO ADIABÁTICA Equação fundamental conhecida

- Eliminando V entre as duas equações de estado teremos a temperatura em função de S, p e N, logo
- É possível determinar a variação da temperatura.

$$\Delta T = T(S, p_f, N) - T(S, p_i, N) \quad (7.37)$$



COMPRESSÃO ADIABÁTICA Equação fundamental desconhecida

- Assumindo que a equação fundamental é desconhecida, porém,
- as propriedades c_p , α , κ_T são conhecidas:
- Se a variação de pressão fosse pequena, temos

$$dT = \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_{S,N} dp \quad (7.38)$$



COMPRESSÃO ADIABÁTICA Equação fundamental desconhecida

 A Eq. (7.38) foi considerada no passo 3 da seção 7.3,

• Lembrando a definição de α , é obtido o seguinte:

$$\left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_{S,N} = \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{p,N} / \left(\frac{N}{T}c_p\right) = \frac{Tv\alpha}{c_p}$$

Logo,

$$dT = \left(Tv\alpha / c_p\right) dp \quad (7.39)$$



$$\left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_{T,N_i} = -\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{p,N_i} \quad (7.29) \qquad \alpha = \frac{1}{V}\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \quad (3.67)$$

COMPRESSÃO ADIABÁTICA Equação fundamental desconhecida

 Também podemos determinar a variação do potencial químico:

$$d\mu = \left(\frac{\partial \mu}{\partial p}\right)_{S,N} dp \quad (7.40)$$

Aplicando a relação de Gibbs – Duhem:

$$d\mu = -s \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_{S,N} dp + v \left(\frac{\partial p}{\partial p}\right)_{S,N} dp$$

• A derivada de T em função de p já foi analisada:

$$d\mu = \left(v - \frac{sTv\alpha}{c_p}\right)dp \quad (7.41)$$



Gibbs – Duhem:

$$d\mu = -sdT + vdp$$



COMPRESSÃO ISOTÉRMICA

Considera-se um sistema de uma componente, com número de mols definido, e temperatura constante.



A temperatura constante e pressão inicial são conhecidas.



O sistema é comprimido quase-estaticamente de forma que a pressão aumenta desde o valor inicial p_i até o valor final p_f .



Desejamos predizer as variações em alguns dos parâmetros do sistema.



COMPRESSÃO ISOTÉRMICA Equação fundamental conhecida

)

 As equações de estado podem ser obtidas derivando a equação fundamental.

 $(\overset{\circ}{2})$

 A partir da eliminação apropriada de variáveis entre as equações de estado e a equação fundamental, qualquer parâmetro pode ser expresso em termos de T, p, e N.

(Š)

 Logo, a variação desse parâmetro pode ser obtida diretamente.



COMPRESSÃO ISOTÉRMICA Equação fundamental conhecida

- Podemos ainda considerar a quantidade de calor transferida para manter a temperatura constante.
- Podemos obter o calor transferido, expressando a entropia como função de T, p e N:

$$\Delta Q = T \Delta S$$

$$\Delta Q = T \left[S(T, p_f, N) - S(T, p_i, N) \right] \quad (7.46)$$



$$\left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_{T,N_j} = -\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{p,N_j} \tag{7.29}$$

$$\alpha = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_{p} \quad (3.67)$$

COMPRESSÃO ISOTÉRMICA Equação fundamental desconhecida

- Consideram-se pequenas variações de pressão.
- Temos a seguinte expressão para a variação da entropia:

$$dS = \left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_{TN} dp \quad (7.42)$$

 Aplicando a relação de Maxwell dada na Eq. (7.29) e a Eq. (3.67):

$$dS = -\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{p,N} dp = -\alpha V dp \quad (7.43)$$



$$dU = TdS - pdV + \sum \mu_k dN_k \quad (7.24)$$

COMPRESSÃO ISOTÉRMICA Equação fundamental desconhecida

- Consideram-se pequenas variações de pressão.
- Temos a seguinte expressão para a variação da energia interna:

$$dU = \left(\frac{\partial U}{\partial p}\right)_{T,N} dp \quad (7.44)$$

Aplicando a Eq. (7.24),

$$\left(\frac{\partial U}{\partial p}\right)_{T,N} = T \left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_{T,N} - p \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_{T,N}$$



$$\left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_{T,N_j} = -\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{p,N_j} \tag{7.29}$$

$$\alpha = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad (3.67)$$

$$\kappa_T = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T \quad (3.68)$$

COMPRESSÃO ISOTÉRMICA Equação fundamental desconhecida

Logo, da relação de Maxwell dada na Eq. (7.29)

$$\left(\frac{\partial U}{\partial p}\right)_{T,N} = -T\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{p,N} - p\left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_{T,N}$$

• Das Eqs. (3.67) e (3.68):

$$\left(\frac{\partial U}{\partial p}\right)_{T,N} = -TV\alpha + pV\kappa_{T}$$

Substituindo na Eq. (7.44):

$$dU = (-TV\alpha + pV\kappa_T)dp \quad (7.45)$$

Equações similares são obtidas para outros parâmetros



COMPRESSÃO ISOTÉRMICA Equação fundamental desconhecida

- Podemos ainda considerar a quantidade de calor transferida para manter a temperatura constante.
- A partir da Eq. (7.43) temos:

$$\delta Q = TdS = -T\alpha Vdp \quad (7.47)$$



COMPRESSÃO ISOTÉRMICA Equação fundamental desconhecida

- Finalmente consideremos o caso em que a variação de pressão é considerável.
- Como não conhecemos a equação fundamental, podemos obter o calor transferido integrando a Eq. (7.47).

$$\Delta Q = -T \int_{p_i}^{p_f} \alpha V dp \quad (7.48)$$

• As soluções dadas nas Eqs. (7.46) e (7.48) são equivalentes.



EXPANSÍO TANGE Prof. Dr. Andrés Armando Mendiburu Zevallos

EXPANSÃO LIVRE

Nesse processo, as restrições que mantêm o volume do sistema igual a Vi são relaxadas subitamente.



O sistema passa por um processo de expansão livre até o volume Vf.



A energia interna total do sistema é constante durante o processo. Não há trabalho nem calor sendo transferidos.

EXPANSÃO LIVRE

Se o sistema fosse um gás, o processo poderia ser realizado confinando o gás num compartimento de um cilindro e fazendo vácuo em outro compartimento.



Logo, a remoção da divisória entre ambos compartimentos leva à expansão livre do gás.

EXPANSÃO LIVRE Equação fundamental conhecida

- A partir da equação fundamental obtêmse as equações de estado.
- Os parâmetros cujas variações estão sendo procuradas são expressos em termos de U, V e N.
- Para a variação da temperatura temos:

$$\Delta T = T\left(U, V_f, N\right) - T\left(U, V_i, N\right) \quad (7.49)$$

EXPANSÃO LIVRE

Equação fundamental desconhecida

 Se a variação de volume for infinitesimal, podemos escrever:

$$dT = \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_{UN} dV \quad (7.50)$$

Aplicando a Eq. (7.35),

$$\left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_{U,N} = -\frac{\left(\partial U/\partial V\right)_{T,N}}{\left(\partial U/\partial T\right)_{V,N}} \quad (a)$$

EXPANSÃO LIVRE

Equação fundamental desconhecida

 Trabalharemos as derivadas de U em função de V e T por separado.

$$\left(rac{\partial U}{\partial V}
ight)_{\!\! T,N} \qquad \qquad \left(rac{\partial U}{\partial T}
ight)_{\!\! V,N}$$

 Trabalhar dessa forma levará a uma expressão para dT.

$$dU = TdS - pdV + \sum \mu_k dN_k \quad (7.24)$$

EXPANSÃO LIVRE

Equação fundamental desconhecida

 Considera-se a derivada de U em função de V, com T e N constantes :

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{T,N}$$

 Utilizando a Eq. (7.24), escrevemos a derivada de U em termos de derivadas de S e V:

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{T,N} = T\left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_{T,N} - p\left(\underbrace{\frac{\partial V}{\partial V}}_{T,N}\right)_{T,N} \quad (b)$$

$$\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_{V,N_i} = \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_{T,N_i} \quad (7.30)$$

EXPANSÃO LIVRE

Equação fundamental desconhecida

- Trabalhamos com a derivada de S na Eq. (b),
- Utilizando as Eqs. (7.30), (7.35), (3.67) e
 (3.68):

$$\left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_{T,N} = \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_{V,N} = -\frac{\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{p,N}}{\left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_{T,N}} = \frac{\alpha}{\kappa_T} \quad (c)$$

EXPANSÃO LIVRE

Equação fundamental desconhecida

Substituindo a Eq. (c) na Eq. (b),
 obtemos a expressão para a derivada de
 U em função de V, com T e N constantes:

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{T,N}$$



$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{TN} = \frac{\alpha T}{\kappa_T} - p \quad (d)$$

$$dU = TdS - pdV + \sum \mu_k dN_k \quad (7.24)$$

$$c_{v} = \frac{T}{N} \left(\frac{\partial S}{\partial T} \right)_{V} \quad (3.74)$$

EXPANSÃO LIVRE

Equação fundamental desconhecida

 Trabalhamos agora com a derivada de U em função de T, com V e N constantes.

$$\left(rac{\partial U}{\partial T}
ight)_{\!\!V,N}$$

Utilizando as Eqs. (7.24) e (3.74).

$$\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_{V,N} = T\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_{V,N} - p\left(\underbrace{\frac{\partial V}{\partial T}}_{V,N}\right)_{V,N} = Nc_{v} \quad (e)$$

EXPANSÃO LIVRE

Equação fundamental desconhecida

 Logo, verifica-se que a derivada de U em função de T, com V e N constantes, é dada pela por:

$$\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_{V N}$$

$$\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_{V,N} = Nc_{v} \quad (e)$$

• Finalmente, substituímos (d) e (e) em (a) e logo na Eq. (7.50):

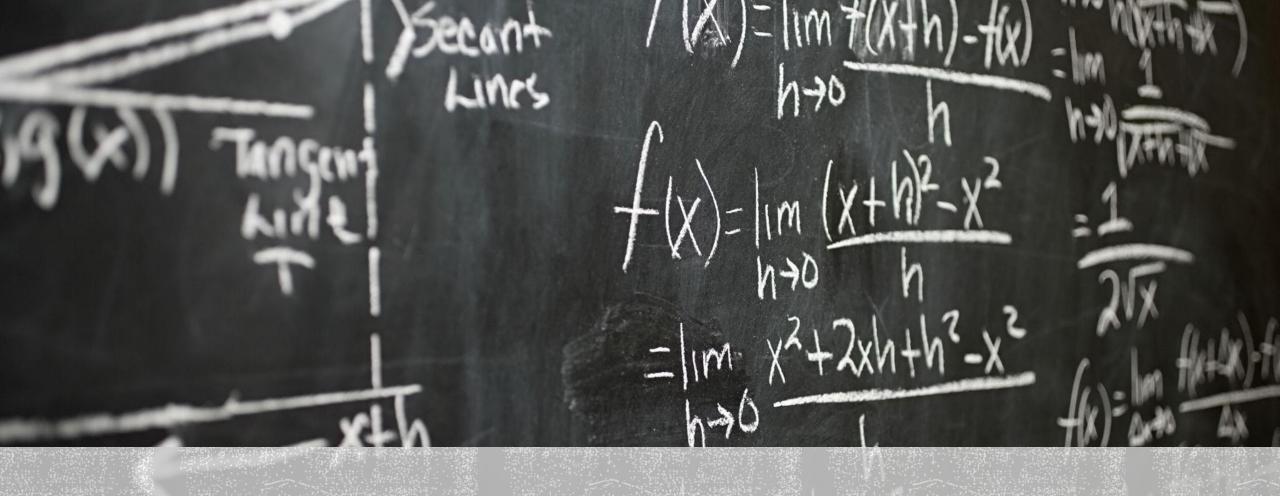
$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{T,N} = \frac{\alpha T}{\kappa_T} - p \quad (d) \longrightarrow \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_{U,N} = -\frac{\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{T,N}}{\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_{V,N}} \quad (a)$$

$$\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_{V,N} = Nc_v \quad (e)$$

$$dT = \left(\frac{p}{Nc_v} - \frac{T\alpha}{Nc_v\kappa_T}\right)dV \quad (7.51)$$

$$dT = \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_{U,N} dV \quad (7.50)$$





EXEMPLOS

Prof. Dr. Andrés Armando Mendiburu Zevallos



PROBLEMA 7.4-7

Demonstrar que

$$\left(\frac{\partial c_{v}}{\partial v}\right)_{T} = T \left(\frac{\partial^{2} p}{\partial T^{2}}\right)_{v}$$

E avaliar essa quantidade para um fluído de Van der Waals.

Como podemos começar a resolver este problema?



PROBLEMA 7.4-7

Pela Eq. (3.74) podemos expressar cv como uma derivada parcial de S.

Logo, aplicando a igualdade das derivadas segundas mistas:

$$\left(\frac{\partial c_{v}}{\partial v}\right)_{T} = T \left[\frac{\partial}{\partial v} \left(\frac{\partial s}{\partial T}\right)_{v}\right]_{T} = T \left[\frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\partial s}{\partial v}\right)_{T}\right]_{v}$$

Pela Eq. (7.30) temos que

$$\left(\frac{\partial s}{\partial v}\right)_{T} = \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_{v}$$

Finalmente,

$$\left(\frac{\partial c_{v}}{\partial v}\right)_{T} = T\left(\frac{\partial^{2} p}{\partial T^{2}}\right)_{v}$$





PROBLEMA 7.4-7

Agora aplicamos a relação prévia ao fluído de van der Waals.

A equação de estado é a seguinte:

$$p = \frac{RT}{v - b} - \frac{a}{v^2}$$

Derivando uma vez com respeito de T

$$\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_{v} = \frac{R}{v - b}$$

Derivando novamente com respeito de T

$$\left(\frac{\partial^2 p}{\partial T^2}\right)_{v} = 0 \Longrightarrow T\left(\frac{\partial^2 p}{\partial T^2}\right)_{v} = 0$$





PROBLEMA 7.4-8

Demonstrar que

$$\left(\frac{\partial c_p}{\partial p}\right)_T = -Tv \left[\alpha^2 + \left(\frac{\partial \alpha}{\partial T}\right)_p\right]$$

Avaliar essa quantidade para um sistema que têm a seguinte equação de estado.

$$p\left(v + \frac{A}{T^2}\right) = RT$$



PROBLEMA 7.4-8

Aplicamos a definição de cp dada na Eq. (3.69). Logo, aplicamos a igualdade das segundas derivadas parciais mistas.

$$\left(\frac{\partial c_p}{\partial p}\right)_T = T \left[\frac{\partial}{\partial p} \left(\frac{\partial s}{\partial T}\right)_p\right]_T = T \left[\frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\partial s}{\partial p}\right)_T\right]_p \quad (a)$$

Utilizando a Eq. (7.29),

$$T\left[\frac{\partial}{\partial T}\left(\frac{\partial s}{\partial p}\right)_{T}\right]_{p} = -T\left[\frac{\partial}{\partial T}\left(\frac{\partial v}{\partial T}\right)_{p}\right]_{p} \quad (b)$$

Da Eq. (3.67) sabemos que,

$$\left(\frac{\partial v}{\partial T}\right)_p = v\alpha \quad (c)$$



PROBLEMA 7.4-8

Observamos que derivando a Eq. (c) e aplicando a Eq. (3.67),

$$\left[\frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\partial v}{\partial T}\right)_{p}\right]_{p} = \alpha \left(\frac{\partial v}{\partial T}\right)_{p} + v \left(\frac{\partial \alpha}{\partial T}\right)_{p} = v\alpha^{2} + v \left(\frac{\partial \alpha}{\partial T}\right)_{p} \quad (d)$$

Substituindo (d) e (b) em (a) e rearranjando,

$$\left(\frac{\partial c_p}{\partial p}\right)_T = -Tv \left[\alpha^2 + \left(\frac{\partial \alpha}{\partial T}\right)_p\right] \quad (I)$$





PROBLEMA 7.4-8

Agora vamos a determinar a Eq. (I) para o sistema cuja equação de estado é:

$$p\left(v + \frac{A}{T^2}\right) = RT$$

Isolando v

$$v = \frac{RT}{p} - \frac{A}{T^2}$$

Podemos fazer,

$$v = \frac{RT^3 - Ap}{pT^2} \qquad \frac{1}{v} = \frac{pT^2}{RT^3 - Ap}$$



PROBLEMA 7.4-8

Derivamos v em função de T com p constante

$$\left(\frac{\partial v}{\partial T}\right)_p = \frac{R}{p} + \frac{2A}{T^3} = \frac{RT^3 + 2Ap}{pT^3}$$

Determinamos α .

$$\alpha = \frac{1}{v} \left(\frac{\partial v}{\partial T} \right)_p = \frac{pT^2}{RT^3 - Ap} \times \frac{RT^3 + 2Ap}{pT^3}$$

Rearranjando temos,

$$\alpha = \frac{1}{T} \left(1 + \frac{3Ap}{RT^3 - Ap} \right) \qquad \alpha^2 = \frac{1}{T^2} \frac{\left(RT^3 + 2Ap \right)^2}{\left(RT^3 - Ap \right)^2}$$



PROBLEMA 7.4-8

Derivamos α em função de T com p constante

$$\left(\frac{\partial \alpha}{\partial T}\right)_{p} = -\frac{1}{T^{2}} \left(1 + \frac{3Ap}{RT^{3} - Ap}\right) - \frac{9ApRT}{\left(RT^{3} - Ap\right)^{2}}$$

Mostramos alguns passos intermediários.

$$-Tv\alpha^{2} = -\frac{1}{pT^{3}} \frac{\left(RT^{3} + 2Ap\right)^{2}}{RT^{3} - Ap}$$

$$-Tv\left(\frac{\partial \alpha}{\partial T}\right)_{p} = \frac{RT^{2} + 2Ap}{pT^{3}} + \frac{1}{pT^{3}} \frac{9ApRT^{3}}{RT^{3} - Ap}$$



PROBLEMA 7.4-8

Substituindo na Eq. (I)

7.4. ALGUMAS APLICAÇÕES SIMPLES

$$\left(\frac{\partial c_p}{\partial p}\right)_T = -\frac{1}{pT^3} \left[\frac{\left(RT^3 + 2AP\right)^2 - 9ApRT - \left(RT^3 - Ap\right)\left(RT^3 + 2Ap\right)}{RT^3 - Ap} \right]$$

Simplificando os termos,

$$\left(\frac{\partial c_p}{\partial p}\right)_T = \frac{6A}{T^3}$$





TAREFA PARA OS GRUPOS

- Refazer ambos os exemplos dados na seção 7.4 do livro
- Resolver os problemas 7.4-3 e 7.4-5.

