

# Termodinâmica

## Aula 3 – Equação de van der Waals

Prof. Diego J. Raposo

Universidade de Pernambuco, Escola Politécnica de Pernambuco (UPE-POLI)

Semestre 2025.1

## Construindo a equação

# Limitações da equação dos gases ideais

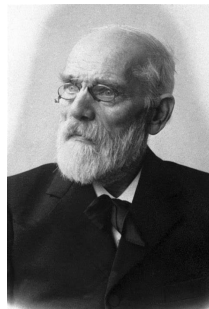
# Limitações da equação dos gases ideais

- ▶ A equação dos gases ideais não representa adequadamente gases em todas as condições de temperatura e pressão;





- ▶ Em 1873, em sua tese de doutorado, van der Waals propôs uma forma de **corrigir a equação dos gases ideais** para além do regime de alta  $T$  e baixa  $p$ . Isso permitiu:

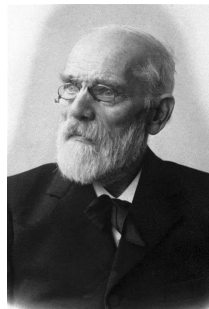


Johannes  
Diderik  
van der Waals  
(1837 – 1923)



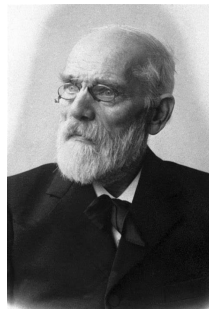


- ▶ Em 1873, em sua tese de doutorado, van der Waals propôs uma forma de **corrigir a equação dos gases ideais** para além do regime de alta  $T$  e baixa  $p$ . Isso permitiu:
  - ▶ Entender **como a não-idealidade se reflete em  $V$  e em  $p$**  (papel das interações entre partículas);
  - ▶ Prever, pela primeira vez, as **transições de fase líquido-vapor** (propriedade comum à equações de estado cúbicas) e, com a construção de Maxwell, as temperaturas de coexistência entre essas fases;



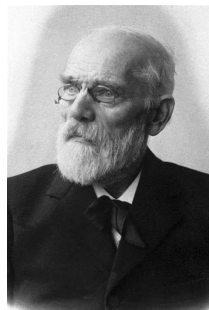
Johannes  
Diderik  
van der Waals  
(1837 – 1923)

- ▶ Em 1873, em sua tese de doutorado, van der Waals propôs uma forma de **corrigir a equação dos gases ideais** para além do regime de alta  $T$  e baixa  $p$ . Isso permitiu:
  - ▶ Entender **como a não-idealidade se reflete em  $V$  e em  $p$**  (papel das interações entre partículas);
  - ▶ Prever, pela primeira vez, as **transições de fase líquido-vapor** (propriedade comum à equações de estado cúbicas) e, com a construção de Maxwell, as temperaturas de coexistência entre essas fases;
  - ▶ Identificou a presença do **ponto crítico**, com  $p_c$ ,  $T_c$  e  $V_c$  característico para cada gás. Para  $T > T_c$  não existe mais transição, apenas um único fluido (supercrítico);



Johannes  
Diderik  
van der Waals  
(1837 – 1923)

- ▶ Em 1873, em sua tese de doutorado, van der Waals propôs uma forma de **corrigir a equação dos gases ideais** para além do regime de alta  $T$  e baixa  $p$ . Isso permitiu:
  - ▶ Entender **como a não-idealidade se reflete em  $V$  e em  $p$**  (papel das interações entre partículas);
  - ▶ Prever, pela primeira vez, as **transições de fase líquido-vapor** (propriedade comum à equações de estado cúbicas) e, com a construção de Maxwell, as temperaturas de coexistência entre essas fases;
  - ▶ Identificou a presença do **ponto crítico**, com  $p_c$ ,  $T_c$  e  $V_c$  característico para cada gás. Para  $T > T_c$  não existe mais transição, apenas um único fluido (supercrítico);
  - ▶ Em 1880 propôs a **lei dos estados correspondentes**, unificando as relações entre fluidos e seus pontos críticos.



Johannes  
Diderik  
van der Waals  
(1837 – 1923)

# Correção no volume

## Correção no volume

- ▶ O volume do recipiente ( $V$ ) é igual ao volume acessível a partículas pontuais. Porém, se as partículas possuem volume,  $V$  é igual a soma do volume que as partículas podem ocupar ( $V_{\text{corr}}$ ) mais o chamado volume excluído,  $b'$ , que é a soma dos volumes das partículas confinadas. Assim:

$$V = V_{\text{corr}} + b' \Rightarrow V_{\text{corr}} = V - b' \Rightarrow \overline{V}_{\text{corr}} = \overline{V} - b \quad (1)$$

## Correção no volume

- ▶ O volume do recipiente ( $V$ ) é igual ao volume acessível a partículas pontuais. Porém, se as partículas possuem volume,  $V$  é igual a soma do volume que as partículas podem ocupar ( $V_{\text{corr}}$ ) mais o chamado volume excluído,  $b'$ , que é a soma dos volumes das partículas confinadas. Assim:

$$V = V_{\text{corr}} + b' \Rightarrow V_{\text{corr}} = V - b' \Rightarrow \overline{V}_{\text{corr}} = \overline{V} - b \quad (1)$$

- ▶ Tal fator, em termos microscópicos, se deve à repulsão entre nuvens eletrônicas das partículas do gás entre si e com as paredes do recipiente.

## Correção no volume

- ▶ O volume do recipiente ( $V$ ) é igual ao volume acessível a partículas pontuais. Porém, se as partículas possuem volume,  $V$  é igual a soma do volume que as partículas podem ocupar ( $V_{\text{corr}}$ ) mais o chamado volume excluído,  $b'$ , que é a soma dos volumes das partículas confinadas. Assim:

$$V = V_{\text{corr}} + b' \Rightarrow V_{\text{corr}} = V - b' \Rightarrow \bar{V}_{\text{corr}} = \bar{V} - b \quad (1)$$

- ▶ Tal fator, em termos microscópicos, se deve à repulsão entre nuvens eletrônicas das partículas do gás entre si e com as paredes do recipiente.

colisões entre partículas



permitido



proibido

colisões de partículas com parede



permitido



proibido

# Correção na pressão



## Correção na pressão

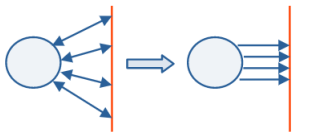
- ▶ A pressão do gás em um recipiente ( $p$ ) é a pressão exercida pelas colisões das partículas com a parede menos uma pressão interna ( $p_{\text{int}}$ ), que é tão maior quanto mais fortes as interações entre as partículas. Essa pressão interna (parâmetro termodinâmico importante que veremos novamente) é proporcional ao número de colisões entre as partículas por unidade de volume em um certo intervalo de tempo. Portanto, ela é proporcional a  $c^2$  ou, analogamente, a  $1/\overline{V}^2$

$$p = p_{\text{corr}} - p_{\text{int}} \Rightarrow p_{\text{corr}} = p + p_{\text{int}} = p + ac^2 = p + \frac{a}{\overline{V}^2} \quad (2)$$

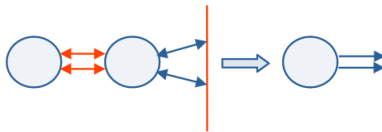
## Correção na pressão

- ▶ A pressão do gás em um recipiente ( $p$ ) é a pressão exercida pelas colisões das partículas com a parede menos uma pressão interna ( $p_{\text{int}}$ ), que é tão maior quanto mais fortes as interações entre as partículas. Essa pressão interna (parâmetro termodinâmico importante que veremos novamente) é proporcional ao número de colisões entre as partículas por unidade de volume em um certo intervalo de tempo. Portanto, ela é proporcional a  $c^2$  ou, analogamente, a  $1/\overline{V}^2$

$$p = p_{\text{corr}} - p_{\text{int}} \Rightarrow p_{\text{corr}} = p + p_{\text{int}} = p + ac^2 = p + \frac{a}{\overline{V}^2} \quad (2)$$



sem interações: pressão maior



com interações: pressão menor

# Equação final

## Equação final

- ▶ Agora podemos unir essas correções em uma única equação, ajustada para compensar a não-idealidade de um gás real, numa forma similar a equação dos gases ideais:

$$p_{\text{corr}} \bar{V}_{\text{corr}} = \left( p + \frac{a}{\bar{V}^2} \right) (\bar{V} - b) = RT \quad (3)$$

## Equação final

- ▶ Agora podemos unir essas correções em uma única equação, ajustada para compensar a não-idealidade de um gás real, numa forma similar a equação dos gases ideais:

$$p_{\text{corr}} \bar{V}_{\text{corr}} = \left( p + \frac{a}{\bar{V}^2} \right) (\bar{V} - b) = RT \quad (3)$$

- ▶ Quanto maior o  $a$ , mais fortes são as atrações entre as partículas. Como  $a/\bar{V}^2$  deve ter unidade de pressão,  $a$  possui unidade de (pressão)(volume)/(mol). Ex.:  $\text{L}^2 \text{ bar mol}^{-1}$ ;

## Equação final

- ▶ Agora podemos unir essas correções em uma única equação, ajustada para compensar a não-idealidade de um gás real, numa forma similar a equação dos gases ideais:

$$p_{\text{corr}} \bar{V}_{\text{corr}} = \left( p + \frac{a}{\bar{V}^2} \right) (\bar{V} - b) = RT \quad (3)$$

- ▶ Quanto maior o  $a$ , mais fortes são as atrações entre as partículas. Como  $a/\bar{V}^2$  deve ter unidade de pressão,  $a$  possui unidade de (pressão)(volume)/(mol). Ex.:  $\text{L}^2 \text{ bar mol}^{-1}$ ;
- ▶ Quanto maior o  $b$ , mais volume cada uma delas ocupa. Ele possui unidades de volume molar, (volume)/(mol). Ex.:  $\text{L mol}^{-1}$ ;

## Equação final

- ▶ Agora podemos unir essas correções em uma única equação, ajustada para compensar a não-idealidade de um gás real, numa forma similar a equação dos gases ideais:

$$p_{\text{corr}} \bar{V}_{\text{corr}} = \left( p + \frac{a}{\bar{V}^2} \right) (\bar{V} - b) = RT \quad (3)$$

- ▶ Quanto maior o  $a$ , mais fortes são as atrações entre as partículas. Como  $a/\bar{V}^2$  deve ter unidade de pressão,  $a$  possui unidade de (pressão)(volume)/(mol). Ex.:  $\text{L}^2 \text{ bar mol}^{-1}$ ;
- ▶ Quanto maior o  $b$ , mais volume cada uma delas ocupa. Ele possui unidades de volume molar, (volume)/(mol). Ex.:  $\text{L mol}^{-1}$ ;
- ▶ Para  $a$  e  $b$  suficientemente pequenos, restitui-se a equação dos gases ideais.

# Outras formas da equação de vdw



## Outras formas da equação de vdW

- **Isolando a pressão:** Para um gás com parâmetros  $a$  e  $b$  conhecidos, a pressão  $p$  pode ser facilmente determinada em função de  $T$  e  $\bar{V}$  especificados:

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right) (\bar{V} - b) = RT \Rightarrow p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b}$$

$$p = \frac{RT}{\bar{V} - b} - \frac{a}{\bar{V}^2} \quad (4)$$

## Outras formas da equação de vdw

- **Isolando a pressão:** Para um gás com parâmetros  $a$  e  $b$  conhecidos, a pressão  $p$  pode ser facilmente determinada em função de  $T$  e  $\bar{V}$  especificados:

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right) (\bar{V} - b) = RT \Rightarrow p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b}$$
$$p = \frac{RT}{\bar{V} - b} - \frac{a}{\bar{V}^2} \quad (4)$$

- **Isolando o volume:** Para  $a$  e  $b$  conhecidos e  $T$  e  $p$  específicos, determinar  $\bar{V}$  requer a resolução de uma equação cúbica:



$$p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b} \Rightarrow p(\bar{V} - b) + \frac{a(\bar{V} - b)}{\bar{V}^2} - RT = 0$$

$$p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b} \Rightarrow p(\bar{V} - b) + \frac{a(\bar{V} - b)}{\bar{V}^2} - RT = 0$$

$$p\bar{V} - bp + \frac{a}{\bar{V}} - \frac{ab}{\bar{V}^2} - RT = 0 \Rightarrow p\bar{V}^3 - bp\bar{V}^2 + a\bar{V} - ab - RT\bar{V}^2 = 0$$

$$p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b} \Rightarrow p(\bar{V} - b) + \frac{a(\bar{V} - b)}{\bar{V}^2} - RT = 0$$

$$p\bar{V} - bp + \frac{a}{\bar{V}} - \frac{ab}{\bar{V}^2} - RT = 0 \Rightarrow p\bar{V}^3 - bp\bar{V}^2 + a\bar{V} - ab - RT\bar{V}^2 = 0$$

$$\bar{V}^3 - b\bar{V}^2 + \frac{a\bar{V}}{p} - \frac{ab}{p} - \frac{RT\bar{V}^2}{p} = 0$$

$$p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b} \Rightarrow p(\bar{V} - b) + \frac{a(\bar{V} - b)}{\bar{V}^2} - RT = 0$$

$$p\bar{V} - bp + \frac{a}{\bar{V}} - \frac{ab}{\bar{V}^2} - RT = 0 \Rightarrow p\bar{V}^3 - bp\bar{V}^2 + a\bar{V} - ab - RT\bar{V}^2 = 0$$

$$\bar{V}^3 - b\bar{V}^2 + \frac{a\bar{V}}{p} - \frac{ab}{p} - \frac{RT\bar{V}^2}{p} = 0$$

$$\bar{V}^3 - \left(b + \frac{RT}{p}\right) \bar{V}^2 + \frac{a}{p} \bar{V} - \frac{ab}{p} = 0 \quad (5)$$

Equação cuja resolução pode ser analítica ou numérica.

# Expansão virial da Eq. de vdw



## Expansão virial da Eq. de vdw

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right)(\bar{V} - b) = RT \Rightarrow p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b} = \frac{RT}{\bar{V}} \left(\frac{1}{1 - b/\bar{V}}\right)$$

## Expansão virial da Eq. de vdw

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right)(\bar{V} - b) = RT \Rightarrow p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b} = \frac{RT}{\bar{V}} \left( \frac{1}{1 - b/\bar{V}} \right)$$

$$\frac{1}{1 - x} = 1 + x + x^2 + \dots \quad (x^2 < 1) \Rightarrow \frac{RT}{\bar{V}} \left[ 1 + \frac{b}{\bar{V}} + \left( \frac{b}{\bar{V}} \right)^2 + \dots \right] - \frac{a}{\bar{V}^2}$$

## Expansão virial da Eq. de vdw

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right)(\bar{V} - b) = RT \Rightarrow p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b} = \frac{RT}{\bar{V}} \left( \frac{1}{1 - b/\bar{V}} \right)$$

$$\frac{1}{1-x} = 1+x+x^2+\dots \quad (x^2 < 1) \Rightarrow \frac{RT}{\bar{V}} \left[ 1 + \frac{b}{\bar{V}} + \left(\frac{b}{\bar{V}}\right)^2 + \dots \right] - \frac{a}{\bar{V}^2}$$

$$\begin{aligned} p &= \frac{RT}{\bar{V}} \left[ 1 + \frac{b}{\bar{V}} + \left(\frac{b}{\bar{V}}\right)^2 + \dots - \frac{a}{\bar{V}RT} \right] \\ &= \frac{RT}{\bar{V}} \left[ 1 + \frac{1}{\bar{V}} \left( b - \frac{a}{RT} \right) + \left(\frac{b}{\bar{V}}\right)^2 + \dots \right] \end{aligned} \quad (6)$$

## Expansão virial da Eq. de vdw

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right)(\bar{V} - b) = RT \Rightarrow p + \frac{a}{\bar{V}^2} = \frac{RT}{\bar{V} - b} = \frac{RT}{\bar{V}} \left( \frac{1}{1 - b/\bar{V}} \right)$$

$$\frac{1}{1-x} = 1+x+x^2+\dots \quad (x^2 < 1) \Rightarrow \frac{RT}{\bar{V}} \left[ 1 + \frac{b}{\bar{V}} + \left(\frac{b}{\bar{V}}\right)^2 + \dots \right] - \frac{a}{\bar{V}^2}$$

$$\begin{aligned} p &= \frac{RT}{\bar{V}} \left[ 1 + \frac{b}{\bar{V}} + \left(\frac{b}{\bar{V}}\right)^2 + \dots - \frac{a}{\bar{V}RT} \right] \\ &= \frac{RT}{\bar{V}} \left[ 1 + \frac{1}{\bar{V}} \left( b - \frac{a}{RT} \right) + \left(\frac{b}{\bar{V}}\right)^2 + \dots \right] \end{aligned} \quad (6)$$

O comportamento de gás ideal ocorre quando  $p \rightarrow 0$ , o que está relacionado a um aumento do volume molar:  $\bar{V} \rightarrow \infty$ . Com isso, termos com elevada potência em  $\bar{V}$  tendem a zero mais rapidamente, e a equação  $p\bar{V} = RT$  é obedecida nesse limite.

# Fator de compressibilidade

# Fator de compressibilidade

- Uma maneira conveniente de estudar a não-idealidade de um gás é através da definição do fator de compressibilidade ( $\neq$  compressibilidade),  $Z$ :

$$Z \stackrel{\text{def}}{=} \frac{p\bar{V}}{RT} \quad (7)$$

# Fator de compressibilidade

- Uma maneira conveniente de estudar a não-idealidade de um gás é através da definição do fator de compressibilidade ( $\neq$  compressibilidade),  $Z$ :

$$Z \stackrel{\text{def}}{=} \frac{p\bar{V}}{RT} \quad (7)$$

- Para um gás ideal  $Z = 1$  em qualquer valor de  $\bar{V}$  e  $T$ . Se trata-se de um gás não-ideal que segue a equação de van der Waals, tal fator é dado por:

$$Z = \frac{\bar{V}}{RT} p = \frac{\bar{V}}{RT} \left( \frac{RT}{\bar{V} - b} - \frac{a}{\bar{V}^2} \right)$$
$$Z = \frac{\bar{V}}{\bar{V} - b} - \frac{a}{\bar{V}RT} \quad (8)$$





- ▶ O comportamento de gás ideal pode ser claramente observado nas condições adequadas ( $p \rightarrow 0$  e  $T \rightarrow \infty$ ) a partir do fator de compressibilidade. A partir da forma convencional da Eq. de vdw:

- O comportamento de gás ideal pode ser claramente observado nas condições adequadas ( $p \rightarrow 0$  e  $T \rightarrow \infty$ ) a partir do fator de compressibilidade. A partir da forma convencional da Eq. de vdw:

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right)(\bar{V} - b) = RT \Rightarrow \left(\frac{p}{RT} + \frac{a}{\bar{V}^2 RT}\right)(\bar{V} - b) = 1$$

$$Z + \frac{a}{\bar{V}RT} - \frac{bp}{RT} - \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} = 1 \Rightarrow \frac{p\bar{V}}{RT} + \frac{a}{\bar{V}RT} - \frac{bp}{RT} - \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} = 1$$

$$Z = 1 + \frac{bp}{RT} - \frac{a}{\bar{V}RT} + \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} \quad (9)$$

- O comportamento de gás ideal pode ser claramente observado nas condições adequadas ( $p \rightarrow 0$  e  $T \rightarrow \infty$ ) a partir do fator de compressibilidade. A partir da forma convencional da Eq. de vdW:

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right)(\bar{V} - b) = RT \Rightarrow \left(\frac{p}{RT} + \frac{a}{\bar{V}^2 RT}\right)(\bar{V} - b) = 1$$

$$Z + \frac{a}{\bar{V}RT} - \frac{bp}{RT} - \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} = 1 \Rightarrow \frac{p\bar{V}}{RT} + \frac{a}{\bar{V}RT} - \frac{bp}{RT} - \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} = 1$$

$$Z = 1 + \frac{bp}{RT} - \frac{a}{\bar{V}RT} + \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} \quad (9)$$

- Quando  $p \rightarrow 0$ , o segundo termo ( $bp/RT$ ) tende a zero, e como nessas condições  $\bar{V} \rightarrow \infty$ , os outros termos a direita também, e  $Z = 1$  nesse limite.

- ▶ O comportamento de gás ideal pode ser claramente observado nas condições adequadas ( $p \rightarrow 0$  e  $T \rightarrow \infty$ ) a partir do fator de compressibilidade. A partir da forma convencional da Eq. de vdW:

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right)(\bar{V} - b) = RT \Rightarrow \left(\frac{p}{RT} + \frac{a}{\bar{V}^2 RT}\right)(\bar{V} - b) = 1$$

$$Z + \frac{a}{\bar{V}RT} - \frac{bp}{RT} - \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} = 1 \Rightarrow \frac{p\bar{V}}{RT} + \frac{a}{\bar{V}RT} - \frac{bp}{RT} - \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} = 1$$

$$Z = 1 + \frac{bp}{RT} - \frac{a}{\bar{V}RT} + \frac{ab}{\bar{V}^2 RT} \quad (9)$$

- ▶ Quando  $p \rightarrow 0$ , o segundo termo ( $bp/RT$ ) tende a zero, e como nessas condições  $\bar{V} \rightarrow \infty$ , os outros termos a direita também, e  $Z = 1$  nesse limite.
- ▶ Se, por outro lado,  $T \rightarrow \infty$ , todos os termos que dependem dela tendem a zero, e  $Z = 1$  também.

# Propriedades

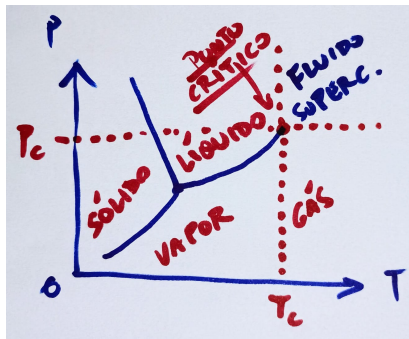
# Ponto crítico

## Ponto crítico

- Acima de certa pressão não é possível converter líquido em gás ou vice-versa. Se aumentarmos  $p$  e  $T$  de um gás nas curvas de equilíbrio dessas fases no diagrama de fases, a separação entre elas se desfaz para  $p > p_c$  e  $T > T_c$ . Obtem-se então um fluido supercrítico.

# Ponto crítico

- Acima de certa pressão não é possível converter líquido em gás ou vice-versa. Se aumentarmos  $p$  e  $T$  de um gás nas curvas de equilíbrio dessas fases no diagrama de fases, a separação entre elas se desfaz para  $p > p_c$  e  $T > T_c$ . Obtem-se então um **fluido supercrítico**.

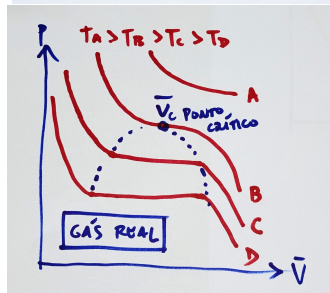
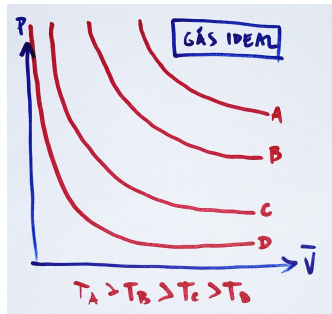


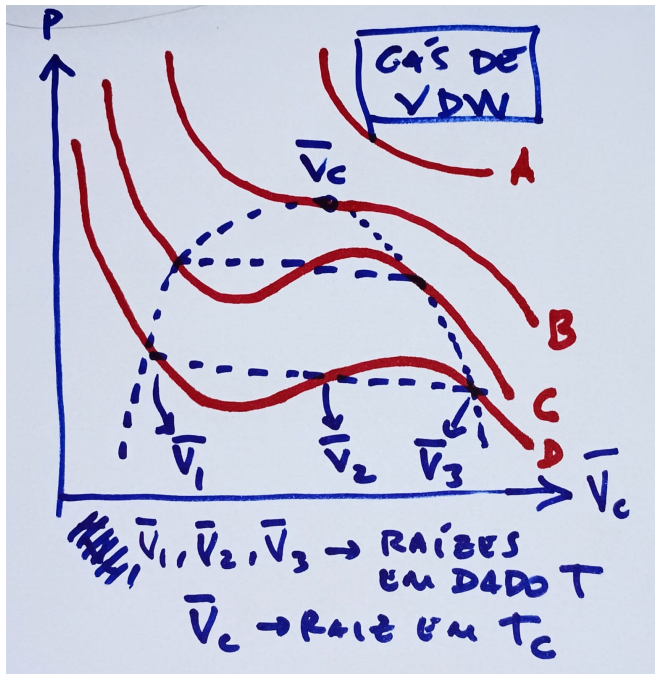




- O ponto crítico pode ser identificado na equação de estado de van der Waals: elaboramos um gráfico  $p - \bar{V}$  com  $T$  constante (isoterma  $p - V$ ).  $p$  é uma função cúbica de  $\bar{V}$  com 3 raízes reais caso  $T < T_c$ . Em  $T = T_c$  elas se unem em uma única raiz, um ponto de inflexão único, de modo que  $p = p_c$  e  $\bar{V} = \bar{V}_c$  é obtida diretamente. Para  $T > T_c$  não há raízes reais, e o comportamento de fluido segue isotermas similares às de um gás ideal.

- O ponto crítico pode ser identificado na equação de estado de van der Waals: elaboramos um gráfico  $p - \bar{V}$  com  $T$  constante (isoterma  $p - V$ ).  $p$  é uma função cúbica de  $\bar{V}$  com 3 raízes reais caso  $T < T_c$ . Em  $T = T_c$  elas se unem em uma única raiz, um ponto de inflexão único, de modo que  $p = p_c$  e  $\bar{V} = \bar{V}_c$  é obtida diretamente. Para  $T > T_c$  não há raízes reais, e o comportamento de fluido segue isotermas similares às de um gás ideal.







- ▶ É possível usar o fato de que na temperatura crítica há um ponto de inflexão, de modo que:

$$\left(\frac{\partial p}{\partial \bar{V}}\right)_T = 0 \quad \text{e} \quad \left(\frac{\partial^2 p}{\partial \bar{V}^2}\right)_T = 0 \quad (10)$$

- ▶ É possível usar o fato de que na temperatura crítica há um ponto de inflexão, de modo que:

$$\left(\frac{\partial p}{\partial \bar{V}}\right)_T = 0 \quad \text{e} \quad \left(\frac{\partial^2 p}{\partial \bar{V}^2}\right)_T = 0 \quad (10)$$

- ▶ E assim se obtém uma forma de relacionar os parâmetros  $a$  e  $b$  com as propriedades críticas medidas experimentalmente;

- ▶ É possível usar o fato de que na temperatura crítica há um ponto de inflexão, de modo que:

$$\left(\frac{\partial p}{\partial \bar{V}}\right)_T = 0 \quad \text{e} \quad \left(\frac{\partial^2 p}{\partial \bar{V}^2}\right)_T = 0 \quad (10)$$

- ▶ E assim se obtém uma forma de relacionar os parâmetros  $a$  e  $b$  com as propriedades críticas medidas experimentalmente;
- ▶ Uma maneira mais simples é reconhecer que, no ponto crítico, a equação geral:

$$\bar{V}^3 - \left(b + \frac{RT}{p}\right) \bar{V}^2 + \frac{a}{p} \bar{V} - \frac{ab}{p} = 0$$

que originalmente possui 3 raízes,  $\bar{V}_1$ ,  $\bar{V}_2$  e  $\bar{V}_3$  tais que:

$$(\bar{V} - \bar{V}_1)(\bar{V} - \bar{V}_2)(\bar{V} - \bar{V}_3) = 0$$

Passa a possuir apenas uma raiz real,  $\bar{V} = \bar{V}_c$ :





$$(\overline{V} - \overline{V}_c)^3 = (\overline{V} - \overline{V}_c)(\overline{V}^2 - 2\overline{V}\overline{V}_c + \overline{V}_c^2)$$

$$(\overline{V} - \overline{V}_c)^3 = (\overline{V} - \overline{V}_c)(\overline{V}^2 - 2\overline{V}\overline{V}_c + \overline{V}_c^2)$$

$$\overline{V}^3 - 2\overline{V}^2\overline{V}_c + \overline{V}\overline{V}_c^2 - \overline{V}_c\overline{V}^2 + 2\overline{V}\overline{V}_c^2 - \overline{V}_c^3$$

$$(\overline{V} - \overline{V}_c)^3 = (\overline{V} - \overline{V}_c)(\overline{V}^2 - 2\overline{V}\overline{V}_c + \overline{V}_c^2)$$

$$\overline{V}^3 - 2\overline{V}^2\overline{V}_c + \overline{V}\overline{V}_c^2 - \overline{V}_c\overline{V}^2 + 2\overline{V}\overline{V}_c^2 - \overline{V}_c^3$$

$$\overline{V}^3 - 3\overline{V}_c\overline{V}^2 + 3\overline{V}_c^2\overline{V} - \overline{V}_c^3 = 0 \quad (11)$$

$$(\overline{V} - \overline{V}_c)^3 = (\overline{V} - \overline{V}_c)(\overline{V}^2 - 2\overline{V}\overline{V}_c + \overline{V}_c^2)$$

$$\overline{V}^3 - 2\overline{V}^2\overline{V}_c + \overline{V}\overline{V}_c^2 - \overline{V}_c\overline{V}^2 + 2\overline{V}\overline{V}_c^2 - \overline{V}_c^3$$

$$\overline{V}^3 - 3\overline{V}_c\overline{V}^2 + 3\overline{V}_c^2\overline{V} - \overline{V}_c^3 = 0 \quad (11)$$

Identificando os termos com a equação original:

$$(\bar{V} - \bar{V}_c)^3 = (\bar{V} - \bar{V}_c)(\bar{V}^2 - 2\bar{V}\bar{V}_c + \bar{V}_c^2)$$

$$\bar{V}^3 - 2\bar{V}^2\bar{V}_c + \bar{V}\bar{V}_c^2 - \bar{V}_c\bar{V}^2 + 2\bar{V}\bar{V}_c^2 - \bar{V}_c^3$$

$$\bar{V}^3 - 3\bar{V}_c\bar{V}^2 + 3\bar{V}_c^2\bar{V} - \bar{V}_c^3 = 0 \quad (11)$$

Identificando os termos com a equação original:

$$3\bar{V}_c = b + \frac{RT_c}{p_c} \quad (12)$$

$$(\bar{V} - \bar{V}_c)^3 = (\bar{V} - \bar{V}_c)(\bar{V}^2 - 2\bar{V}\bar{V}_c + \bar{V}_c^2)$$

$$\bar{V}^3 - 2\bar{V}^2\bar{V}_c + \bar{V}\bar{V}_c^2 - \bar{V}_c\bar{V}^2 + 2\bar{V}\bar{V}_c^2 - \bar{V}_c^3$$

$$\bar{V}^3 - 3\bar{V}_c\bar{V}^2 + 3\bar{V}_c^2\bar{V} - \bar{V}_c^3 = 0 \quad (11)$$

Identificando os termos com a equação original:

$$3\bar{V}_c = b + \frac{RT_c}{p_c} \quad (12)$$

$$3\bar{V}_c^2 = \frac{a}{p_c} \quad (13)$$

$$(\bar{V} - \bar{V}_c)^3 = (\bar{V} - \bar{V}_c)(\bar{V}^2 - 2\bar{V}\bar{V}_c + \bar{V}_c^2)$$

$$\bar{V}^3 - 2\bar{V}^2\bar{V}_c + \bar{V}\bar{V}_c^2 - \bar{V}_c\bar{V}^2 + 2\bar{V}\bar{V}_c^2 - \bar{V}_c^3$$

$$\bar{V}^3 - 3\bar{V}_c\bar{V}^2 + 3\bar{V}_c^2\bar{V} - \bar{V}_c^3 = 0 \quad (11)$$

Identificando os termos com a equação original:

$$3\bar{V}_c = b + \frac{RT_c}{p_c} \quad (12)$$

$$3\bar{V}_c^2 = \frac{a}{p_c} \quad (13)$$

$$\bar{V}_c^2 = \frac{ab}{p_c} \quad (14)$$





Combinando a segunda e a terceira relação:

Combinando a segunda e a terceira relação:

$$\frac{3\overline{V}_c^2}{\overline{V}_c^3} = \frac{a/(ab)}{p_c/p_c} = \frac{3}{\overline{V}_c} = \frac{1}{b}$$

Combinando a segunda e a terceira relação:

$$\frac{3\overline{V}_c^2}{\overline{V}_c^3} = \frac{a/(ab)}{p_c/p_c} = \frac{3}{\overline{V}_c} = \frac{1}{b}$$

$$\overline{V}_c = 3b \quad (15)$$

Combinando a segunda e a terceira relação:

$$\frac{3\overline{V_c}^2}{\overline{V_c}^3} = \frac{a/(ab)}{p_c/p_c} = \frac{3}{\overline{V_c}} = \frac{1}{b}$$

$$\overline{V_c} = 3b \quad (15)$$

Usando tal resultado com a terceira relação:

Combinando a segunda e a terceira relação:

$$\frac{3\overline{V}_c^2}{\overline{V}_c^3} = \frac{a/(ab)}{p_c/p_c} = \frac{3}{\overline{V}_c} = \frac{1}{b}$$
$$\overline{V}_c = 3b \quad (15)$$

Usando tal resultado com a terceira relação:

$$\overline{V}_c^3 = \frac{ab}{p_c} \Rightarrow (3b)^3 = \frac{ab}{p_c}$$

Combinando a segunda e a terceira relação:

$$\frac{3\overline{V}_c^2}{\overline{V}_c^3} = \frac{a/(ab)}{p_c/p_c} = \frac{3}{\overline{V}_c} = \frac{1}{b}$$
$$\overline{V}_c = 3b \quad (15)$$

Usando tal resultado com a terceira relação:

$$\overline{V}_c^3 = \frac{ab}{p_c} \Rightarrow (3b)^3 = \frac{ab}{p_c}$$
$$p_c = \frac{a}{27b^2} \quad (16)$$

Combinando a segunda e a terceira relação:

$$\frac{3\overline{V}_c^2}{\overline{V}_c^3} = \frac{a/(ab)}{p_c/p_c} = \frac{3}{\overline{V}_c} = \frac{1}{b}$$
$$\overline{V}_c = 3b \quad (15)$$

Usando tal resultado com a terceira relação:

$$\overline{V}_c^3 = \frac{ab}{p_c} \Rightarrow (3b)^3 = \frac{ab}{p_c}$$
$$p_c = \frac{a}{27b^2} \quad (16)$$

Unindo a primeira relação com as expressões para  $\overline{V}_c$  e  $p_c$ :



Combinando a segunda e a terceira relação:

$$\frac{3\bar{V}_c^2}{\bar{V}_c^3} = \frac{a/(ab)}{p_c/p_c} = \frac{3}{\bar{V}_c} = \frac{1}{b}$$
$$\bar{V}_c = 3b \quad (15)$$

Usando tal resultado com a terceira relação:

$$\bar{V}_c^3 = \frac{ab}{p_c} \Rightarrow (3b)^3 = \frac{ab}{p_c}$$
$$p_c = \frac{a}{27b^2} \quad (16)$$

Unindo a primeira relação com as expressões para  $\bar{V}_c$  e  $p_c$ :

$$3\bar{V}_c = b + \frac{RT_c}{p_c} \Rightarrow T_c = \frac{p_c(3\bar{V}_c - b)}{R} \Rightarrow T_c = \frac{(9b - b)a}{27Rb^2}$$

Combinando a segunda e a terceira relação:

$$\frac{3\overline{V}_c^2}{\overline{V}_c^3} = \frac{a/(ab)}{p_c/p_c} = \frac{3}{\overline{V}_c} = \frac{1}{b}$$
$$\overline{V}_c = 3b \quad (15)$$

Usando tal resultado com a terceira relação:

$$\overline{V}_c^3 = \frac{ab}{p_c} \Rightarrow (3b)^3 = \frac{ab}{p_c}$$
$$p_c = \frac{a}{27b^2} \quad (16)$$

Unindo a primeira relação com as expressões para  $\overline{V}_c$  e  $p_c$ :

$$3\overline{V}_c = b + \frac{RT_c}{p_c} \Rightarrow T_c = \frac{p_c(3\overline{V}_c - b)}{R} \Rightarrow T_c = \frac{(9b - b)a}{27Rb^2}$$
$$T_c = \frac{8a}{27bR} \quad (17)$$



- ▶ Como  $p_c$ ,  $T_c$  e  $\bar{V}_c$  são dados experimentais, podemos obter  $a$  e  $b$  diretamente dessas propriedades (que originam os dados tabelados). Como são dois fatores,  $a$  e  $b$ , só precisamos de um par. Dado que  $p_c$  e  $T_c$  são obtidos com maior exatidão, então é comum usá-las. Combinando a equação para pressão e temperatura críticos em função desses parâmetros:

$$\frac{p_c}{T_c} = \frac{a/(27b^2)}{8a/(27bR)}$$
$$b = \frac{RT_c}{8p_c} \quad (18)$$

- ▶ Como  $p_c$ ,  $T_c$  e  $\bar{V}_c$  são dados experimentais, podemos obter  $a$  e  $b$  diretamente dessas propriedades (que originam os dados tabelados). Como são dois fatores,  $a$  e  $b$ , só precisamos de um par. Dado que  $p_c$  e  $T_c$  são obtidos com maior exatidão, então é comum usá-las. Combinando a equação para pressão e temperatura críticas em função desses parâmetros:

$$\frac{p_c}{T_c} = \frac{a/(27b^2)}{8a/(27bR)}$$
$$b = \frac{RT_c}{8p_c} \quad (18)$$

- ▶ Combinando a expressão da temperatura crítica com a anterior:

$$T_c = \frac{8a}{27bR} \Rightarrow T_c = \frac{8a}{27R} \cdot \frac{8p_c}{RT_c}$$
$$a = \frac{27(RT_c)^2}{64p_c} \quad (19)$$

Gas Name	formula	MW (g/mol)	$T_c$ (K)	$p_c$ (kPa)	$V_c$ (cm <sup>3</sup> /mol)	$Z_c$	$a$ (eV Å <sup>3</sup> )	$b$ (Å <sup>3</sup> )	$d$ (Å)	$\phi_{\min}$ (meV)
<b>Noble gases</b>										
Helium	He	4.0030	5.1953	227.46	57	0.300	0.05956	39.418	3.4033	0.8657
Neon	Ne	20.183	44.490	2678.6	42	0.304	0.37090	28.665	3.0604	7.414
Argon	Ar	39.948	150.69	4863	75	0.291	2.344	53.48	3.768	25.11
Krypton	Kr	83.800	209.48	5525	91	0.289	3.987	65.43	4.030	34.91
Xenon	Xe	131.30	289.73	5842	118	0.286	7.212	85.59	4.407	48.28
<b>Diatomic gases</b>										
Hydrogen	H <sub>2</sub>	2.0160	33.140	1296.4	65	0.306	0.42521	44.117	3.5335	5.5223
Hydrogen fluoride	HF	20.006	461.00	6480	69	0.117	16.46	122.8	4.970	76.82
Nitrogen	N <sub>2</sub>	28.014	126.19	3390	90	0.291	2.358	64.24	4.005	21.03
Carbon monoxide	CO	28.010	132.86	3494	93	0.294	2.536	65.62	4.034	22.14
Nitric Oxide	NO	30.010	180.00	6480	58	0.251	2.510	47.94	3.633	29.99
Oxygen	O <sub>2</sub>	32.000	154.58	5043	73	0.286	2.378	52.90	3.754	25.76
Hydrogen chloride	HCl	36.461	324.70	8310	81	0.249	6.368	67.43	4.070	54.11
Fluorine	F <sub>2</sub>	37.997	144.41	5172.4	66	0.284	2.024	48.184	3.6389	24.06
Chlorine	Cl <sub>2</sub>	70.910	417.00	7991	123	0.284	10.92	90.06	4.482	69.49
<b>Polyatomic gases</b>										
Ammonia	NH <sub>3</sub>	17.031	405.56	11357	69.9	0.235	7.2692	61.629	3.9500	67.581
Water	H <sub>2</sub> O	18.015	647.10	22060	56	0.230	9.5273	50.624	3.6993	107.83
Carbon dioxide	CO <sub>2</sub>	44.010	304.13	7375	94	0.274	6.295	71.17	4.144	50.68
Nitrous oxide	N <sub>2</sub> O	44.013	309.52	7245	97	0.273	6.637	73.73	4.193	51.58
Carbon oxysulfide	COS	60.074	375.00	5880	137	0.258	12.00	110.1	4.792	62.49
<b>Alkanes</b>										
Methane	CH <sub>4</sub>	16.043	190.56	4600	99	0.287	3.962	71.49	4.150	31.75
Ethane	C <sub>2</sub> H <sub>6</sub>	30.070	305.36	4880	146	0.281	9.591	108.0	4.762	50.88
Propane	C <sub>3</sub> H <sub>8</sub>	44.097	369.9	4250	199	0.275	16.16	150.2	5.316	61.64
Butane	C <sub>4</sub> H <sub>10</sub>	58.124	425.2	3790	257	0.276	23.94	193.6	5.785	70.85
Pentane	C <sub>5</sub> H <sub>12</sub>	72.151	469.7	3370	310	0.268	32.86	240.5	6.219	78.27
Hexane	C <sub>6</sub> H <sub>14</sub>	86.178	507.5	3030	366	0.263	42.67	289.1	6.612	84.57
Heptane	C <sub>7</sub> H <sub>16</sub>	100.21	540.1	2740	428	0.261	53.44	340.2	6.981	90.00

# Princípio/Lei dos estados correspondentes

## Princípio/Lei dos estados correspondentes

- ▶ Como os parâmetros  $a$  e  $b$  podem ser obtidos a partir de  $p_c$ ,  $T_c$  e  $\overline{V}_c$ , van der Waals imaginou que seria possível escrever sua equação apenas em termos desses parâmetros críticos;



## Princípio/Lei dos estados correspondentes

- ▶ Como os parâmetros  $a$  e  $b$  podem ser obtidos a partir de  $p_c$ ,  $T_c$  e  $\bar{V}_c$ , van der Waals imaginou que seria possível escrever sua equação apenas em termos desses parâmetros críticos;
- ▶ Substituindo as equações  $a = 3\bar{V}_c^2 p_c$  e  $b = \bar{V}_c/3$  na equação de van der Waals (forma inicial):

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right) (\bar{V} - b) = RT \Rightarrow \left(p + \frac{3\bar{V}_c^2 p_c}{\bar{V}^2}\right) \left(\bar{V} - \frac{\bar{V}_c}{3}\right) = RT$$

## Princípio/Lei dos estados correspondentes

- ▶ Como os parâmetros  $a$  e  $b$  podem ser obtidos a partir de  $p_c$ ,  $T_c$  e  $\bar{V}_c$ , van der Waals imaginou que seria possível escrever sua equação apenas em termos desses parâmetros críticos;
- ▶ Substituindo as equações  $a = 3\bar{V}_c^2 p_c$  e  $b = \bar{V}_c/3$  na equação de van der Waals (forma inicial):

$$\left(p + \frac{a}{\bar{V}^2}\right) (\bar{V} - b) = RT \Rightarrow \left(p + \frac{3\bar{V}_c^2 p_c}{\bar{V}^2}\right) \left(\bar{V} - \frac{\bar{V}_c}{3}\right) = RT$$

- ▶ Multiplicando por  $1/(p_c \bar{V}_c) = (1/p_c)(1/\bar{V}_c)$ :

$$\left(\frac{p}{p_c} + \frac{3\bar{V}_c^2}{\bar{V}^2}\right) \left(\frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} - \frac{1}{3}\right) = \frac{RT}{p_c \bar{V}_c}$$



Dado que em condições críticas podemos expressar tal equação como:

Dado que em condições críticas podemos expressar tal equação como:

$$\left( \frac{p_c}{p_c} + \frac{3\overline{V}_c^2}{\overline{V}_c^2} \right) \left( \frac{\overline{V}_c}{\overline{V}_c} - \frac{1}{3} \right) = \frac{RT_c}{p_c \overline{V}_c}$$

Dado que em condições críticas podemos expressar tal equação como:

$$\left( \frac{p_c}{p_c} + \frac{3\overline{V}_c^2}{\overline{V}_c^2} \right) \left( \frac{\overline{V}_c}{\overline{V}_c} - \frac{1}{3} \right) = \frac{RT_c}{p_c \overline{V}_c}$$

Conclui-se que:

$$(1 + 3) \left( 1 - \frac{1}{3} \right) = \frac{RT_c}{p_c \overline{V}_c} \Rightarrow \frac{RT_c}{p_c \overline{V}_c} = \frac{8}{3}$$

Dado que em condições críticas podemos expressar tal equação como:

$$\left( \frac{p_c}{p_c} + \frac{3\bar{V}_c^2}{\bar{V}_c^2} \right) \left( \frac{\bar{V}_c}{\bar{V}_c} - \frac{1}{3} \right) = \frac{RT_c}{p_c \bar{V}_c}$$

Conclui-se que:

$$(1 + 3) \left( 1 - \frac{1}{3} \right) = \frac{RT_c}{p_c \bar{V}_c} \Rightarrow \frac{RT_c}{p_c \bar{V}_c} = \frac{8}{3}$$

$$p_c \bar{V}_c = \frac{3}{8} RT_c \quad (20)$$

Dado que em condições críticas podemos expressar tal equação como:

$$\left(\frac{p_c}{p_c} + \frac{3\bar{V}_c^2}{\bar{V}_c^2}\right) \left(\frac{\bar{V}_c}{\bar{V}_c} - \frac{1}{3}\right) = \frac{RT_c}{p_c \bar{V}_c}$$

Conclui-se que:

$$(1 + 3) \left(1 - \frac{1}{3}\right) = \frac{RT_c}{p_c \bar{V}_c} \Rightarrow \frac{RT_c}{p_c \bar{V}_c} = \frac{8}{3}$$

$$p_c \bar{V}_c = \frac{3}{8} RT_c \quad (20)$$

Equação que pode ser jogada novamente na que a originou:

$$\left(\frac{p}{p_c} + \frac{3\bar{V}_c^2}{\bar{V}^2}\right) \left(\frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} - \frac{1}{3}\right) = \frac{RT}{p_c \bar{V}_c} = \frac{RT}{(3/8)RT_c}$$





Rearranjando-a:

$$\left[ \left( \frac{p}{p_c} \right) + \frac{3}{(\bar{V}/\bar{V}_c)^2} \right] \left[ \left( \frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} \right) - \frac{1}{3} \right] = \frac{8}{3} \left( \frac{T}{T_c} \right)$$

Rearranjando-a:

$$\left[ \left( \frac{p}{p_c} \right) + \frac{3}{(\bar{V}/\bar{V}_c)^2} \right] \left[ \left( \frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} \right) - \frac{1}{3} \right] = \frac{8}{3} \left( \frac{T}{T_c} \right)$$

Definindo a pressão, temperatura e volume molar reduzidos,  $p_R$ ,  $T_R$  e  $\bar{V}_R$ , respectivamente:

$$p_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{p}{p_c} \quad \bar{V}_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} \quad T_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{T}{T_c} \quad (21)$$

Rearranjando-a:

$$\left[ \left( \frac{p}{p_c} \right) + \frac{3}{(\bar{V}/\bar{V}_c)^2} \right] \left[ \left( \frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} \right) - \frac{1}{3} \right] = \frac{8}{3} \left( \frac{T}{T_c} \right)$$

Definindo a pressão, temperatura e volume molar reduzidos,  $p_R$ ,  $T_R$  e  $\bar{V}_R$ , respectivamente:

$$p_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{p}{p_c} \quad \bar{V}_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} \quad T_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{T}{T_c} \quad (21)$$

Podemos obter a seguinte equação de estado:

$$\left( p_R + \frac{3}{\bar{V}_R^2} \right) \left( \bar{V}_R - \frac{1}{3} \right) = RT_R \quad (22)$$

Rearranjando-a:

$$\left[ \left( \frac{p}{p_c} \right) + \frac{3}{(\bar{V}/\bar{V}_c)^2} \right] \left[ \left( \frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} \right) - \frac{1}{3} \right] = \frac{8}{3} \left( \frac{T}{T_c} \right)$$

Definindo a pressão, temperatura e volume molar reduzidos,  $p_R$ ,  $T_R$  e  $\bar{V}_R$ , respectivamente:

$$p_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{p}{p_c} \quad \bar{V}_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\bar{V}}{\bar{V}_c} \quad T_R \stackrel{\text{def}}{=} \frac{T}{T_c} \quad (21)$$

Podemos obter a seguinte equação de estado:

$$\left( p_R + \frac{3}{\bar{V}_R^2} \right) \left( \bar{V}_R - \frac{1}{3} \right) = RT_R \quad (22)$$

Antes corrigimos o efeito da não-idealidade de um gás real para uma substância específica, com parâmetros  $a$  e  $b$ . Agora normalizamos a equação de van der Waals de modo a torná-la válida para qualquer substância: ela quantifica a relação do fluido com seu estado crítico, sendo universal. Ela depende, no entanto, da equação de estado escolhida para o gás.



- ▶ Como ela independe de  $a$  ou  $b$ , que são parâmetros  $a$  ou  $b$ , que são parâmetros relacionadas a gases específicos, ela é **válida para quaisquer fluidos**, especificamente gases. Ela implica que as relações entre variáveis de estado e o estado crítico (e seus parâmetros) se relacionam da mesma forma para todos os gases. Os gases possuem estados correspondentes entre si, ou em comum;

- ▶ Como ela independe de  $a$  ou  $b$ , que são parâmetros  $a$  ou  $b$ , que são parâmetros relacionadas a gases específicos, ela é **válida para quaisquer fluidos**, especificamente gases. Ela implica que as relações entre variáveis de estado e o estado crítico (e seus parâmetros) se relacionam da mesma forma para todos os gases. Os gases possuem estados correspondentes entre si, ou em comum;
- ▶ Este procedimento reescreve a equação de van der Waals em termos de variáveis adimensionais apenas, e **pode ser utilizado para outras equações de estado**. Em particular, van der Waals aplicou sua equação e ajustou dados de  $p_R$ ,  $\bar{V}_R$  e  $T_R$  para vários gases. Ele descobriu que a equação generalizada representava adequadamente o comportamento dos gases nas condições investigadas.





- ▶ Essa comparação teoria/experimento pode ser feita de várias formas. Uma delas é comparar parâmetros esperados com os observados. Por exemplo, o fator de compressibilidade no ponto crítico,  $Z_c$ , é, segundo a equação de estado de van der Waals, igual a  $3/8 = 0,375$  (Eq. ??) e único para todo gás. Os experimento mostra que, apesar de um pouco inferior ao previsto (observa-se que  $Z_c = 0,3$ ), ele é essencialmente constante para diferentes gases.

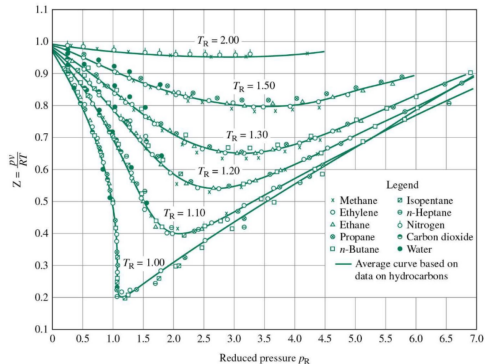
- ▶ Essa comparação teoria/experimento pode ser feita de várias formas. Uma delas é comparar parâmetros esperados com os observados. Por exemplo, o fator de compressibilidade no ponto crítico,  $Z_c$ , é, segundo a equação de estado de van der Waals, igual a  $3/8 = 0,375$  (Eq. ??) e único para todo gás. Os experimento mostra que, apesar de um pouco inferior ao previsto (observa-se que  $Z_c = 0,3$ ), ele é essencialmente constante para diferentes gases.
- ▶ Outra forma relativamente comum de verificar a validade do procedimento é pela inspeção do gráfico de  $Z$  em função de  $p_R$  para diferentes temperaturas (isotermas). Tal fator está relacionado à pressão reduzida segundo a equação:

$$Z = \frac{p\bar{V}}{RT} = \left(\frac{p}{p_c}\right) \cdot \left(\frac{\bar{V}}{\bar{V}_c}\right) \cdot \left(\frac{T_c}{T}\right) \cdot \frac{1}{R} \cdot \frac{p_c \bar{V}_c}{T_c}$$
$$\frac{p_R \bar{V}_R}{T_R} \cdot \frac{1}{R} \cdot R Z_c = Z_c \frac{p_R \bar{V}_R}{T_R} \quad (23)$$



- Conhecendo  $T_R$  e  $\overline{V}_R$  para qualquer gás, podemos obter  $p_R$  e, conseqüentemente,  $Z$ . Fazendo essas curvas nota-se que o comportamento é obedecido independente da substância investigada, dando suporte a lei dos estados correspondentes proposta por van der Waals.

- Conhecendo  $T_R$  e  $\bar{V}_R$  para qualquer gás, podemos obter  $p_R$  e, conseqüentemente,  $Z$ . Fazendo essas curvas nota-se que o comportamento é obedecido independente da substância investigada, dando suporte a lei dos estados correspondentes proposta por van der Waals.





- ▶ Esses gráficos são facilmente criados de maneira paramétrica: ao invés de obter as equações para  $Z$  em função de  $p$  (ou de  $p_R$ ), aproveita-se a dependência de  $Z$  e de  $p$  com  $\bar{V}$ , e para um mesmo volume molar e temperatura plota-se  $Z$  vs.  $p$  em uma planilha.



### Questão 3.1

Calcule a pressão (em bar) exercida por 1 mol de metano ( $\text{CH}_4$ ) que ocupa um recipiente de 250 mL à 0 °C. Para isso use os dados da tabela apresentada anteriormente, e compare seu resultado com o esperado caso o gás fosse ideal [\[modificar questão depois\]](#).

### Questão 3.2

Use os dados críticos da tabela (slides) para obter os parâmetros de van der Waals para o etano [\[modificar questão depois\]](#).

## Referências adicionais

- ▶ David C. Johnston - Thermodynamic Properties of the van der Waals Fluid;
- ▶ Donald A. McQuarrie, John D. Simon - Physical Chemistry: A Molecular Approach, 1997;
- ▶ Gilbert W. Castellan - Physical Chemistry, 3a Edição, 1983.

# Apêndices

- ▶ Falar sobre influência de atrações/repulsões na inclinação inicial do fator de compressibilidade em função da pressão reduzida quando esta tende a zero;
- ▶ Apresentar temperatura de Boyle e, a partir dela, ao modelo do gás de esferas rígidas (sem atração, apenas com repulsão).