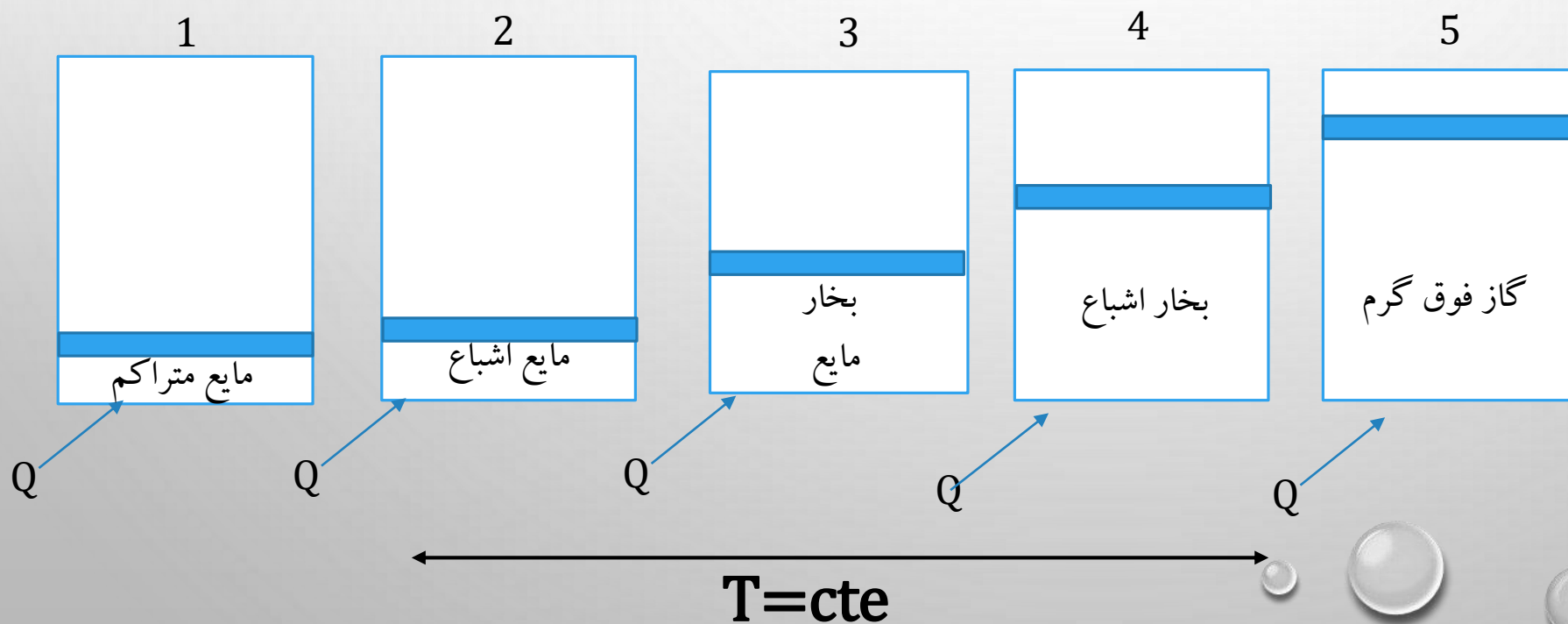


فصل سوم: تعادل فاز های جامد، مایع و گاز برای مواد خالص

سیلندر و پیستون شکل زیر را در نظر بگیرید.

فشار تنها ناشی از وزن پیستون و اتمسفر است.



❖ در یک فشار مشخص دمایی که در آن تبخیر انجام میشود را دمای اشباع میگویند. فشار مربوط به این دما را فشار اشباع می نامند.

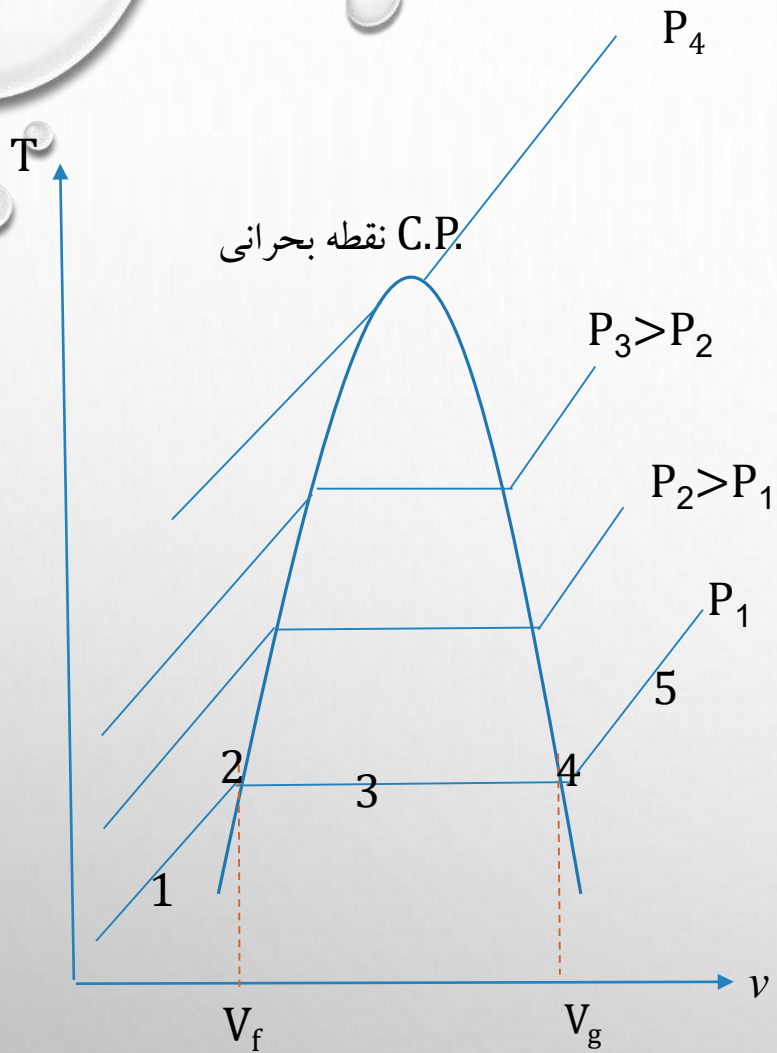
❖ اگر در دما و فشار اشباع حالت ماده ای به صورت مایع باشد به آن مایع اشباع گویند. در صورتی که دمای مایع در این فشار کمتر از دمای اشباع باشد آن را مایع متراکم گویند. (آزمایش ۱)

❖ ناحیه ۲ تا ۴ ناحیه اشباع دو فازی است یعنی دارای دما و فشار اشباع است در این ناحیه که مخلوط مایع و بخار را داریم کیفیت را به صورت نسبت جرم بخار به جرم کل تعریف میکنیم: (آزمایش ۳)

$$x = \frac{m_v}{m_{tot}} \quad 0 \leq x \leq 1$$

❖ اگر در دما و فشار اشباع ماده به صورت بخار باشد، آن را بخار اشباع گویند. (آزمایش ۴) در صورتی که دمای بخار بیش از دمای اشباع باشد، آن را بخار فوق گرم یا سوپرهیت نامند. (آزمایش ۵)

❖ نقطه بحرانی: حالتی مایع اشباع و بخار اشباع بر هم منطبق است.



برای حالت دوفازی:

$$v = v_f + v_g$$

$$mv = m_f v_f + m_g v_g \quad \xrightarrow{\text{تقسیم بر } m}$$

$$v = \frac{m_f}{m} v_f + \frac{m_g}{m} v_g$$

$$m = m_f + m_g \quad \xrightarrow{\text{تقسیم بر } m}$$

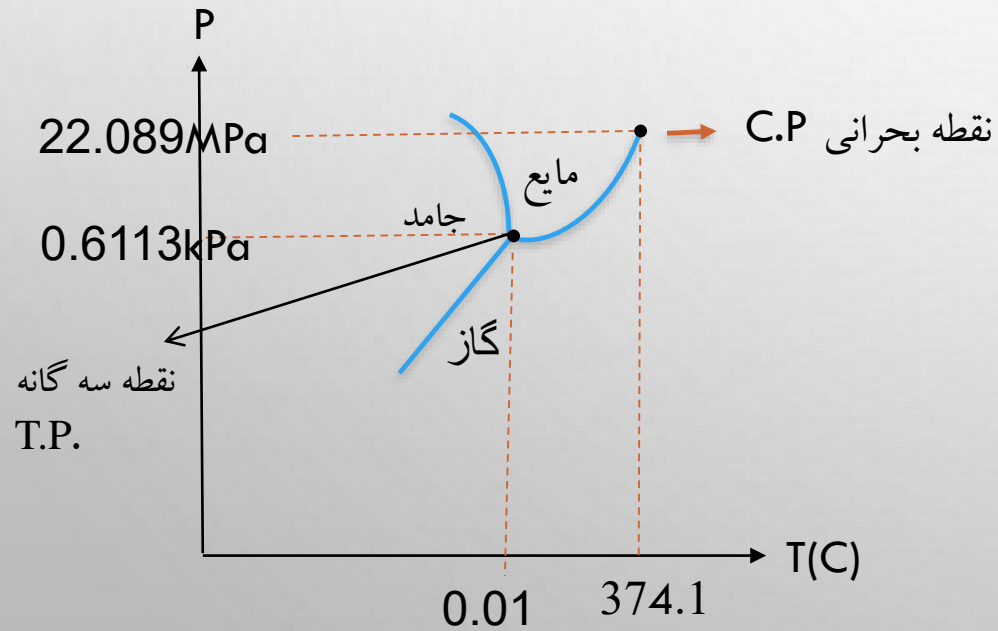
$$1 = \frac{m_f}{m} + \frac{m_g}{m}$$

$$\frac{m_f}{m} = 1 - x$$

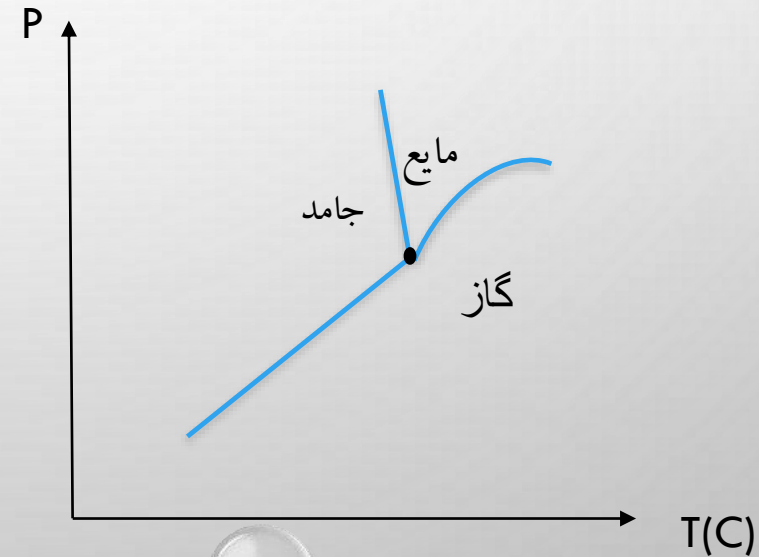
تعریف $v_{fg} = v_g - v_f$

$$v = v_f + x v_{fg}$$

$$v = v_g - (1-x) v_{fg}$$



مخصوص آب



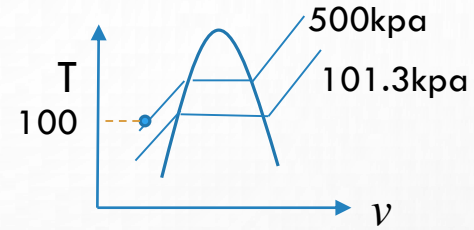
مواد دیگر

مثال: با استفاده از جدول فاز مواد زیر را تعیین کنید. (جدول B)

الف) اب در 100°C و فشار 500kpa

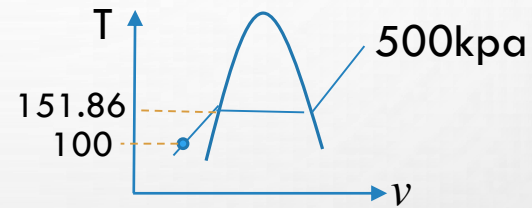
نکته ۱. برای تعیین هر خاصیت ترمودینامیکی در ابتدا لازم است تعیین فاز شود.
نکته ۲. برای تعیین فاز هر سیال در ابتدا از جداول اشباع استفاده می کنیم.

B.1.1 $\longrightarrow T = 100^{\circ}\text{C} \longrightarrow P_{\text{sat}} = 101.3\text{ kpa}$



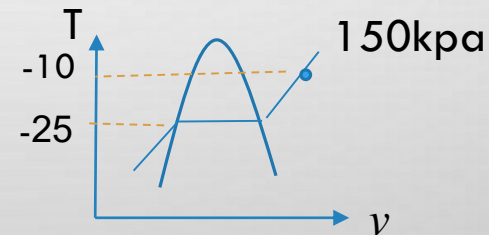
روش اول) مایع متراکم

B.1.2 $\longrightarrow P = 500\text{kpa} \longrightarrow T_{\text{sat}} = 151.86^{\circ}\text{C}$



روش دوم) مایع متراکم

B.2.1 $\longrightarrow P = 150\text{ kpa} \longrightarrow T_{\text{sat}} = -25^{\circ}\text{C}$

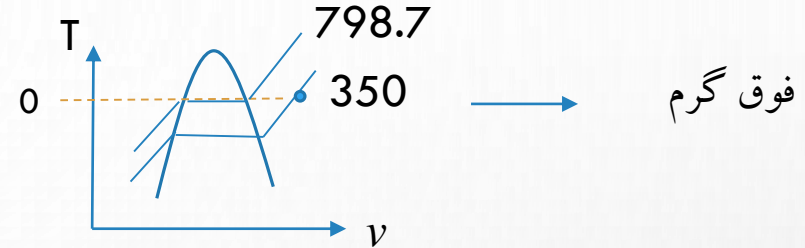


فوق گرم

ب) آمونیاک -10°C درجه و 150 کیلو پاسکال

ج) R-410 در 0°C و در فشار 350kPa

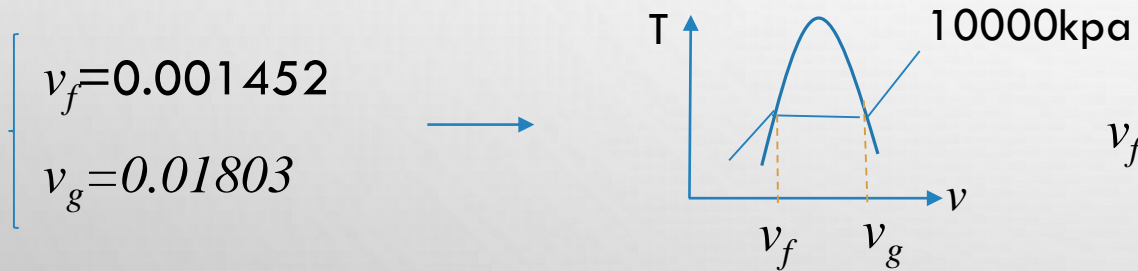
B.4.1 \longrightarrow @ $T=0^\circ\text{C}$ \longrightarrow $P_{\text{sat}} = 798.7 \text{ kpa}$



مثال: برای هر یک از حالت های داده شده برای اب فاز و کلیه خواص داده نشده را تعیین کنید. (P, T, v, x) .

الف) 10Mpa , $0.003 \text{ m}^3/\text{kg}$

B.1.2 \longrightarrow $P_{\text{sat}} = 10 * 1000 \text{ kpa} = 10000 \text{ kpa}$



$v_f < v < v_g$

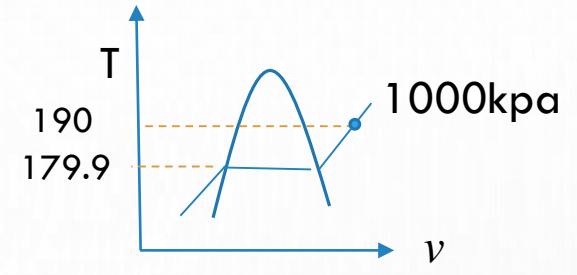
دوفازی اشباع

دوفازی اشباع \longrightarrow B.1.2 \longrightarrow $x = \frac{v - v_f}{v_{fg}}$ \longrightarrow $x = \frac{0.003 - 0.001452}{0.01657}$ \longrightarrow $x = 0.09$

\longrightarrow $0 \leq x \leq 1$

B.1.2

$P=1000kpa \rightarrow T_{sat} = 179.9^{\circ}C$



1Mpa , 190°C (ب)
فوق گرم

1000Kpa(179.9)

B.1.3

T	v
$T_{Sat}(T_1)$	0.19444(V_1)
190(T)	v
200(T_2)	0.20596(V_2)

میان یابی $\rightarrow \frac{T_1 - T_2}{V_1 - V_2} = \frac{T_1 - T}{V_1 - v}$

جایگذاری مقادیر

$v=0.2001 \frac{m^3}{kg}$

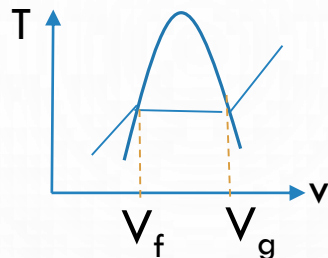
@ T=200°C

B-1-1

$$v_f = 0.001156$$

$$v_g = 0.12736$$

200°C, 0.1 m³/kg (ج)



$$v_f < v < v_g$$

دوفازی اشباع

$$P = P_{sat} = 1553.8 \text{ kPa}$$

$$v = v_f + xv_{fg}$$

$$x = \frac{v - v_f}{v_{fg}}$$

$$x = \frac{0.1 - 0.001156}{0.12620}$$

$$x = 0.78$$

$$0 \leq x \leq 1$$

نتیجه گیری:

		P, T داده ها	
@ P	→ T _{sat}	از جدول	@ T → P _{sat} از جدول
T < T _{sat}	→ مایع متراکم	P < P _{sat}	→ فوق گرم
T = T _{sat}	→ دوفازی اشباع	P = P _{sat}	→ دوفازی اشباع
T > T _{sat}	→ فوق گرم	P > P _{sat}	→ مایع متراکم

		P, V یا T, V داده ها	
@ P or T	→ از جدول	v < v _f	→ مایع متراکم
		v _f < v < v _g	→ دوفازی اشباع
		v > v _g	→ فوق گرم

10kpa , 10°C (د)

B.1.1 → @ T=10°C → P_{sat} = 1.2276 kpa

P > P_{sat} → مایع متراکم → B.1.4

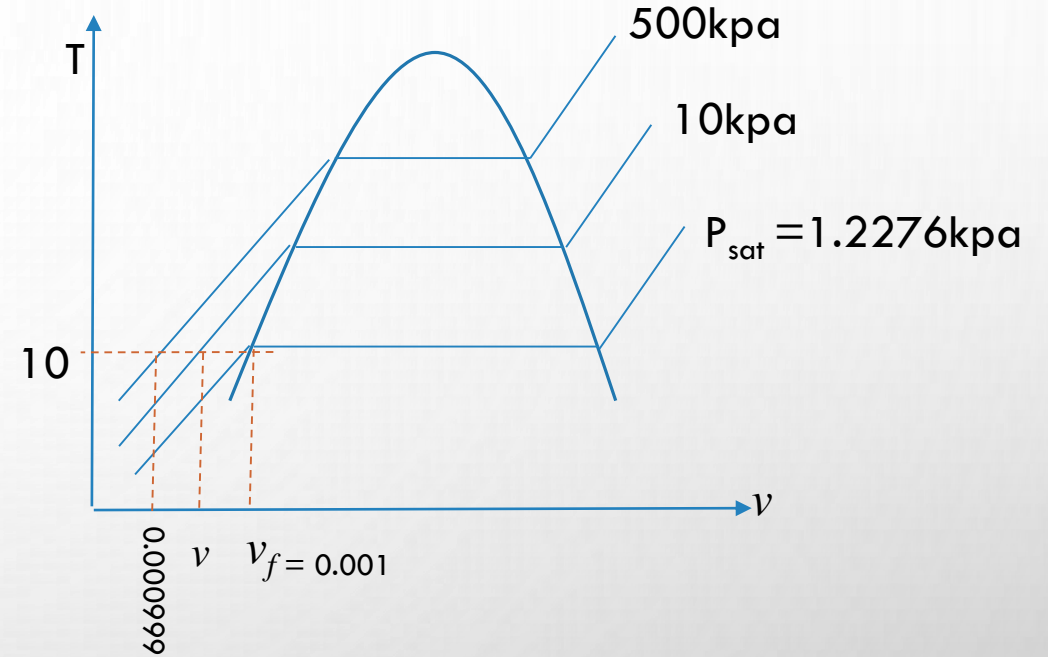
500Kpa

T	v
0.01	0.000998
10	v
20	0.001000

بعد از میان یابی در دمای ۱۰ درجه

$$v = 0.000999$$

بدست می آید



میان یابی دوم

v	P
0.001	1.2276
?	10
0.000999	500

$$\frac{P_1 - P_2}{V_1 - V_2} = \frac{P - P_1}{v - V_1} \rightarrow \frac{1.22 - 500}{0.001 - 0.000999} = \frac{10 - 1.22}{v - 0.001}$$

$$v = 0.001 \frac{m^3}{kg}$$

مایع متراکم → در همان دما @ T ≈ v_f

نکته بسیار مهم:

مثال: R-134a در $-20^{\circ}\text{C}, 150\text{ kPa}$

@ $T = -20^{\circ}\text{C}$ \rightarrow B.5.1 $\rightarrow P_{\text{sat}} = 133.7\text{ kPa}$ $\rightarrow P > P_{\text{sat}}$ \rightarrow مایع متراکم

مایع متراکم $\rightarrow v \approx v_f @ T = -20 = 0.000738$

نکته: در حالت مایع متراکم که v را با حجم مخصوص مایع اشباع در همان دما تقریب میزنیم، لازم است برای تعیین v_f از همان جدول دوفازی اشباع استفاده کنیم.

ب) R-134a در $0.072\text{ m}^3/\text{kg}$ و 300 kPa

@ $P = 300\text{ kPa}$ \rightarrow B.5.1 $\left\{ \begin{array}{l} V_f \\ V_g \end{array} \right.$

P	V_f	V_g
294.0	0.000773	0.06919
300	≈ 0.00078	≈ 0.06
350.9	0.000783	0.05833

$\rightarrow V > V_g$ \rightarrow فوق گرم \rightarrow B.5.2

300Kpa

T	v
10	0.0711
T	0.072
20	0.07441

$$\rightarrow \frac{T_2 - T_1}{V_2 - V_1} = \frac{T - T_1}{V - V_1} \rightarrow \frac{20 - 10}{0.07441 - 0.0711} = \frac{T - 10}{0.072 - 0.0711}$$

$$\rightarrow T \approx 13.3^{\circ}\text{C}$$

ج) متان در $T=155\text{K}, v=0.04 \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$

@T=155 K \rightarrow B.7.1 $\rightarrow P_{\text{sat}} = 1295.6 \text{ kpa}$

$$\left[\begin{array}{l} v_f = 0.002877 \\ v_g = 0.04892 \end{array} \right. \rightarrow v_f < v < v_g \rightarrow \text{دوفازی اشباع} \rightarrow x = \frac{v - v_f}{v_{fg}} = \frac{0.04 - 0.002877}{0.4605} = 0.8$$

د) متان $T=350\text{K}, v=0.25 \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$

B.7.2 با فرض اولیه فوق گرم بودن

v	P
0.1797	1000
0.22510(1)	800(1)
0.30067(2)	600(2)
0.451	400

$$\rightarrow \frac{P_1 - P_2}{V_1 - V_2} = \frac{P_1 - P}{V_1 - V}$$

$$\rightarrow \frac{800 - 600}{0.22510 - 0.30067} = \frac{800 - P}{0.22510 - 0.25}$$

$$\rightarrow P = 734.1 \text{ kpa}$$

معادله حالت

یک معادله ای حالت تابعی است از پارامترهای دما فشار حجم در حالت تعادل.

$$F(P, T, V) = 0$$

طبق مشاهدات تجربی برای گاز کامل داریم:

$$P\bar{v} = \bar{R}T \quad (1)$$

\bar{R} : ثابت جهانی گازها

\bar{v} : حجم واحد مول

$$Pv = RT \quad (2)$$

در صورتی که معادله بالا را به M یعنی وزن مولکولی تقسیم کنیم معادله حالت بر واحد جرم به دست می آید:

v : حجم واحد جرم

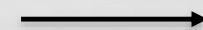
R : ثابت مربوط به گاز خاص

اگر معادله (1) را در n یعنی تعداد مول ضرب کنیم و معادله (2) را در m یعنی جرم ضرب کنیم داریم:

$$* \begin{cases} P\bar{V} = n\bar{R}T & (1) \\ PV = mRT & (2) \end{cases}$$

$$\xrightarrow{m = cte}$$

$$\frac{P_1 \bar{V}_1}{T_1} = \frac{P_2 \bar{V}_2}{T_2}$$



$$T = cte \longrightarrow P_1 \bar{V}_1 = P_2 \bar{V}_2$$

$$V = cte \longrightarrow \frac{P_1}{T_1} = \frac{P_2}{T_2}$$

$$P = cte \longrightarrow \frac{\bar{V}_1}{T_1} = \frac{\bar{V}_2}{T_2}$$

معادلات ① و ② و * برای گاز کامل صادق است. در چگالی خیلی کم تمام گازها و بخارها به رفتار گاز ایده ال نزدیک می شوند ولی در چگالی های بالاتر رفتار آنها از معادله گاز کامل دور می شود.

گفته شده در چگالی کم معادله حالت گاز ایده ال تقریب خوبی است اما معنی چگالی کم چیست یا به عبارتی دیگر در چه محدوده ای از چگالی، معادله گاز ایده ال دارای دقت کافی است؟ و سوال دیگر این است که رفتار یک گاز واقعی در یک فشار و دمای مشخص چقدر از رفتار یک گاز کامل فاصله میگیرد؟

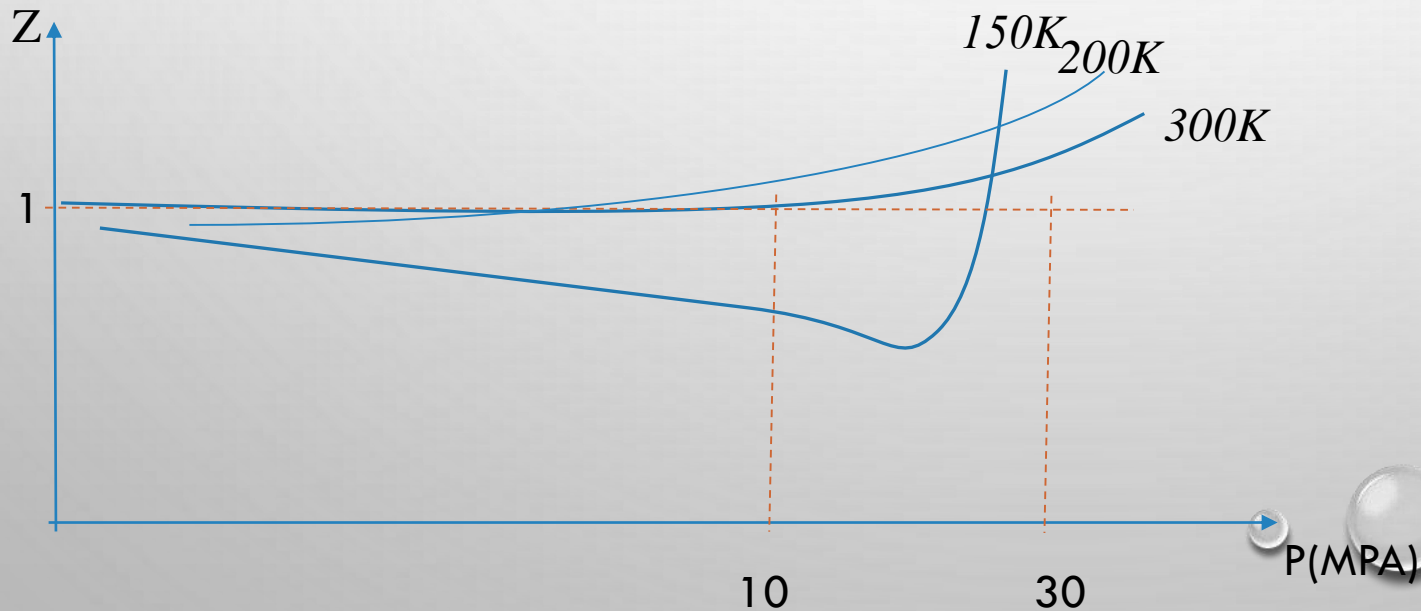
$$Z = \frac{Pv}{RT}$$

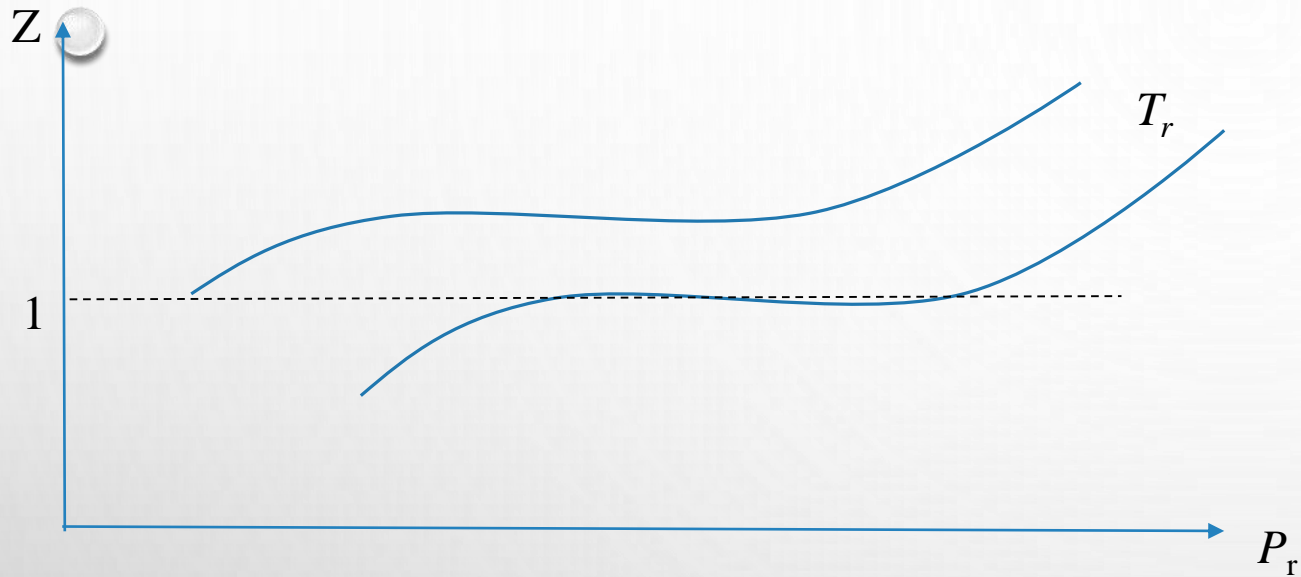
ضریب تراکم پذیری

برای پاسخ به این دو سوال مفهوم ضریب تراکم پذیری معرفی می شود:

If $Z \rightarrow 1$ → گاز → گاز ایده ال

If $P \rightarrow 0$ → $Z \rightarrow 1$ رفتار گاز ایده ال





$$P_r = \frac{P}{P_c}$$

فشار بحرانی \rightarrow فشار کاهش یافته \leftarrow

$$T_r = \frac{T}{T_c}$$

دمای بحرانی \rightarrow دمای کاهش یافته \leftarrow

در صورتی که Z را بر حسب P_r در T_r های ثابت رسم کنیم، دیاگرام عمومی موجود در پیوست D-1 بدست می آید. این نمودارها برای مواد مختلف تقریباً بر هم منطبق است.

آیا میتوان رفتار گاز ایده ال را برای موارد زیر در نظر گرفت؟

الف) اکسیژن 30°C , 3MPa

$Z=0.99$ → ایده آل

$$T=30+273.2=303.2\text{K}$$

$$P_r = \frac{P}{P_c} = \frac{3\text{MPa}}{5.04\text{MPa}} \approx 0.6$$

$$T_r = \frac{T}{T_c} = \frac{303.2\text{K}}{154.6\text{K}} \approx 2$$

→ D-1

ب) متان 30°C , 3MPa

$$Z = \frac{Pv}{RT} \xrightarrow{\text{B.7.1}}$$

@ $P=3000\text{Kpa}$

P	T
2777.6	175
3000	T_{sat}
3286.4	180

→ $T_{\text{sat}} < 180$
→ $T_{\text{sat}} < 303$ → فوق گرم → B.7.2

ادامه (ب) متان 30 °c , 3MPA

2000	
T	V
300	0.07513

3000

4000	
T	V
300	0.03631

میان یابی

$$v \approx 0.055 \frac{m^3}{kg}$$

A.5

$$R = 0.5183 \frac{kJ}{kgK}$$

$$Z = \frac{Pv}{RT}$$

$$Z = 1$$

2000Kpa

T	V
300	0.07513
303	$V = 0.07597$
325	0.08216

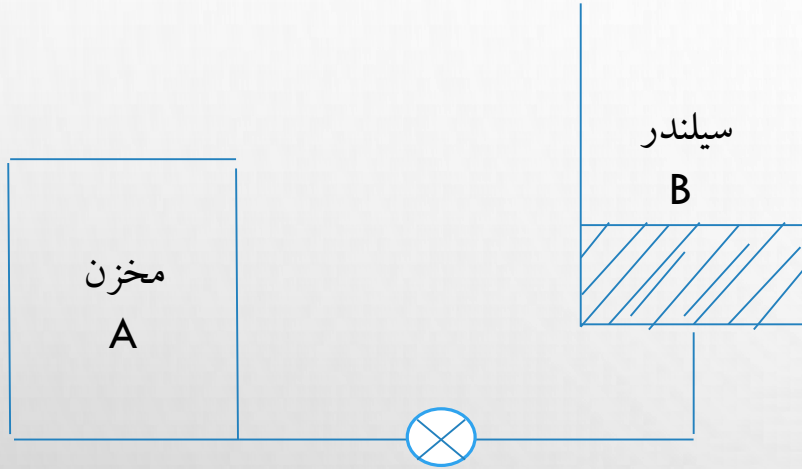
3000

4000Kpa

T	V
300	0.03631
303	$V^* = 0.03637$
325	0.04011

$$v_{\text{نهایی}} = \frac{V + V^*}{2} = 0.056$$

مخزن صلبی به حجم $1m^3$ حاوی هوا در شرایط 1500 kpa و 300 K است این مخزن توسط شیری به سیستم سیلندر و پیستون متصل شده است. برای بالا بردن پیستون با مساحت 0.1 متر مربع فشار 250 kpa نیاز است. شیر باز میشود و پیستون به طور آهسته 2 متر بالا میرود سپس شیر بسته میشود در این فرآیند دمای هوا در 300 K ثابت میماند. فشار نهایی در مخزن چقدر است؟ (با فرض ایده ال بودن هوا حل کنید)



$$V=1m^3$$

$$P_{1A}=1500kpa$$

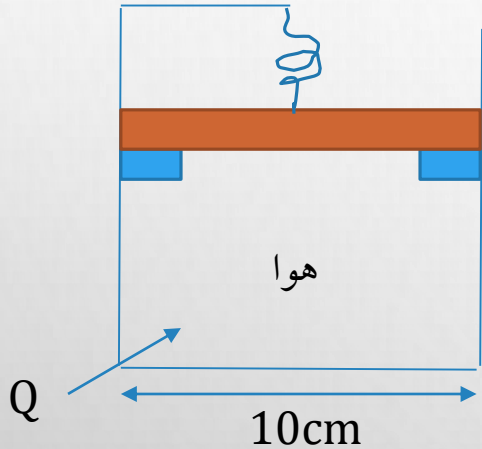
$$T=300=cte$$

$$A_p=0.1m^2$$

$$P_0 + \frac{mg}{A} = 250kpa$$

$$P_{2A}=?$$

در داخل سیلندری مطابق شکل پیستونی به قطر 10cm با یک فنر خطی مه‌ار شده است ثابت فنر ۸۰ کیلو نیوتون بر متر بوده و پیستون ابتدا بر تکیه‌گاه‌ها قرار گرفته است. در این حالت حجم سیلندر ۱ لیتر است. فرآیند گرمادهی به سیلندر انجام میشود تا فشار به 150KPa برسد در این حالت پیستون شروع به حرکت می‌کند. فرآیند گرمادهی ادامه پیدا می‌کند تا این حجم سیلندر به 1.5 لیتر برسد و دمای آن ۸۰ درجه شود. در این حالت فرآیند گرمادهی را قطع می‌کنیم. جرم هوای داخل سیلندر را تعیین کنید.



$$D=10\text{cm}$$

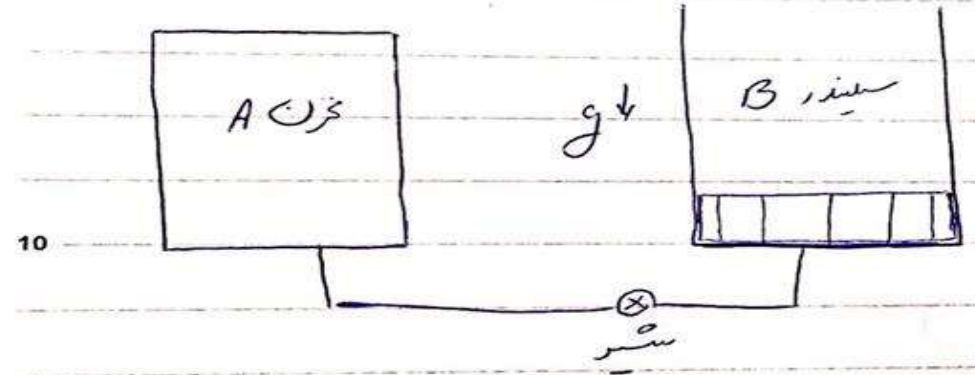
$$K=80\frac{\text{KN}}{\text{m}}$$

$$V=1\text{lit}$$

$$P=150\text{kpa}=P_0+\frac{m\cdot g}{A}$$

مسئله 3-99: نترن هلیومی به حجم 1 m^3 حاوی هوا، در دما 1500 kpa و 300 K است و

توسط شیر به سیستم سیلندر-پیستون متصل شده است. برای این پیستون، مساحت 0.1 m^2 ، فشار 250 kpa می باشد. شیر باز می شود و پیستون بطور آهسته 2 m بالا می رود و شیر بسته می شود. در این فرآیند، دما هوای در سیلندر 300 K ثابت می ماند. فشار نهایی در نترن چقدر است؟



$V_A = 1 \text{ m}^3$	$A_p = 0.1 \text{ m}^2$
$P_{1A} = 1500 \text{ kpa}$	$P_o + P_p = 250 \text{ kpa}$
$T = 300 \text{ K}$	$\Delta x = 2 \text{ m}$
$P_{2A} = ?$	$T = 300 \text{ K}$

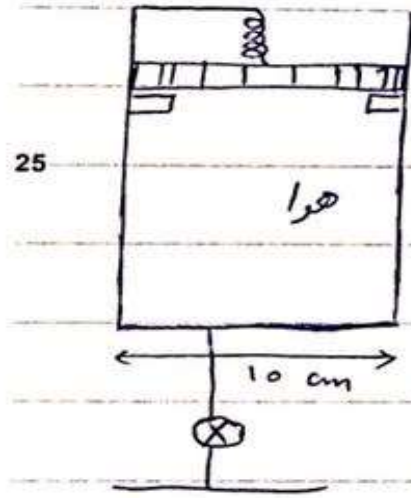
$$m_{A1} = \frac{P_{A1} V_A}{R T} = \frac{1500 \times 1}{0.287 \times 300} = 17.422 \text{ kg}$$

$$m_{B1} = 0, \quad m_{B2} = \frac{P_{B2} \cdot V_{B2}}{R \cdot T} = \frac{250 \times 2 \times 0.1}{0.287 \times 300} = 0.581 \text{ kg}$$

$$m_{A1} + m_{B1} = m_{A2} + m_{B2} \Rightarrow m_{A2} = m_{A1} - m_{B2} = 16.841 \text{ kg}$$

$$A: P_2 V_2 = m_2 R T_2 \Rightarrow P_2 = \frac{16.841 \times 0.287 \times 300}{1} = 1450 \text{ kpa}$$

مسئله 3-16 از دریا پس بنویس: در داخل سیلندری مطابق شکل سیستونی به قطر 10 cm با یک ترمز چهارسره است (نیروی ترمز با فاصله است). نیروی ترمز 80 kN/m بوده و سیستون در ابتدا برنگه کاجها مسدود و حجم سیلندر 1 lit است. سرفضا هوا را با نیمی کنیم تا هوا وارد سیلندر شود و وقتی فشار به 150 kpa رسید سیستون شروع به حرکت می کند. پس از آنکه حجم سیلندر 1.5 lit شد در آن 80°C بود، سرفرازی نمودیم حجم هوای داخل سیلندر را تعیین کنید.



$$k = 80 \text{ kN/m}$$

$$V_1 = 1 \text{ lit}$$

$$P_2 = 150 \text{ kpa}$$

$$V_3 = 1.5 \text{ lit}$$

$$T_3 = 80^\circ \text{C}$$

در این لحظه حرکت سیستون شروع شده و نیروی ترمز را میزنیم

$$P_0 + P_p = 150 \text{ kpa}$$

$$P_3 = P_0 + P_p + P_s = 150 + P_s = 150 + \frac{K}{A^2} \Delta V$$

$$= 150 + \frac{K}{A^2} (V_3 - V_2) \Rightarrow P_3 = \sqrt{\frac{m}{3} - \frac{P_3 V_3}{R T_3}} = \sqrt{\dots}$$

