

Matematické osvězení – funkce jedné proměnné

1/19
AB02

$$\mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R} \quad f(x) \quad / \quad f = f(x) \quad / \quad y = y(x)$$

$$f := x \in \mathbb{R} \rightarrow \begin{cases} x^2 & \text{pro } x > 0 \\ 0 & \text{pro } x \leq 0 \end{cases}$$

Malá změna

$$y(x+dx) = y(x) + \frac{dy}{dx} dx$$

neboli

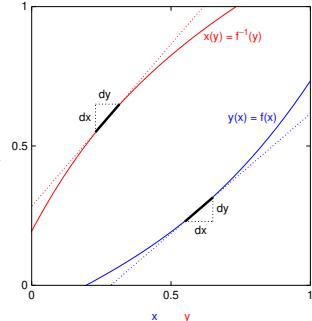
$$dy = \frac{dy}{dx} dx$$

Derivace inverzní funkce $x = y(x)$:

$$\frac{dx}{dy} = \frac{1}{\frac{dy}{dx}}$$

$f = f(x, y, z, \dots)$, parciální derivace:

$$\left(\frac{\partial f}{\partial x} \right)_{y,z,\dots}$$



Popis stavového chování tekutin: roztažnost

3/19
AB02

Koefficient izobarické objemové teplotní roztažnosti (isobaric volumetric thermal expansion coefficient)

$$\alpha_p = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$$

Rozměr: K^{-1}

Ideální plyn: $\alpha_p = 1/T$

Pro pevné látky se používá koefficient izobarické teplotní délkové (lineární) roztažnosti

$$\alpha_p^{1D} = \frac{1}{l} \left(\frac{\partial l}{\partial T} \right)_p$$

Platí

$$\alpha_p = 3\alpha_p^{1D}$$

Ovodíme pro krychli, $V = l^3$:

$$\alpha_p = \frac{1}{l^3} \left(\frac{\partial l^3}{\partial T} \right)_p = \frac{1}{l^3} \times 3l^2 \left(\frac{\partial l}{\partial T} \right)_p = 3\alpha_p^{1D}$$

Příklad

5/19
AB02

Modul objemové pružnosti vody je $B = 2.15 \text{ GPa}$. Kolik váží litr mořské vody na dně Mariánského příkopu (11 km)? Hustota mořské vody za normálního tlaku je $\rho_0 = 1024 \text{ kg m}^{-3}$. Předpokládejte konstantní teplotu.

Řešení s inženýrskou přesností.

$$\Delta p = h \rho g = 11000 \text{ m} \times 1024 \text{ kg m}^{-3} \times 9.81 \text{ m s}^{-2} = 1.105 \times 10^8 \text{ Pa}$$

$$B = \rho \left(\frac{\partial p}{\partial \rho} \right)_T \approx \rho \frac{\Delta p}{\Delta \rho}$$

$$\Delta p = \rho \frac{\Delta p}{B} = 1024 \text{ kg m}^{-3} \times \frac{1.105 \times 10^8 \text{ Pa}}{2.15 \times 10^9 \text{ Pa}} = 53 \text{ kg m}^{-3}$$

$$\rho = \rho_0 + \Delta \rho = 1024 \text{ kg m}^{-3} + 53 \text{ kg m}^{-3} = 1077 \text{ kg m}^{-3}$$

„Přesné“ řešení za předpokladu $B = \text{const}$

$$Bdp = pdp, \quad dp = pgdh$$

$$\frac{1}{\rho} = \frac{1}{\rho_0} - \frac{gh}{B} = 1079 \text{ kg m}^{-3}$$

$$Bdp = \rho^2 g dh$$

$$\int_{\rho_0}^{\rho} \frac{dp}{\rho^2} = \int_0^h \frac{g}{B} dh$$

$$\left[\frac{1}{\rho} \right]_0^h = \frac{g}{B} h$$

Kompressibilitní faktor

7/19
AB02

Compressibility factor

Používaný pro plyny – vyjadřuje odchylku od ideálního chování

$$z = \frac{pV}{nRT} = \frac{pV_m}{RT}$$

Rozměr: 1

Ideální plyn: $z = 1$

Příklad. Za teploty 100°C je podle IAPWS tlak syté vodní páry 0.10142 MPa a hustota $0.59817 \text{ kg m}^{-3}$. Vypočtěte kompresibilní faktor.

Řešení.

$$z = \frac{pV_m}{RT} = \frac{pM}{RT\rho} = \frac{101420 \text{ Pa} \times 0.01801528 \text{ kg mol}^{-1}}{8.3145 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} \times 373.15 \text{ K} \times 0.59817 \text{ kg m}^{-3}} = 0.9845$$

Matematické osvězení – derivace implicitní funkce

2/19
AB02

Funkce dvou proměnných $z = z(x, y)$. Definujeme $y(x)$ tak, že $z(x, y(x))=0$.

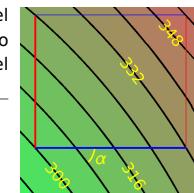
$$z(x+dx, y+dy) - z(x, y) = \left(\frac{\partial z}{\partial x} \right)_y dx + \left(\frac{\partial z}{\partial y} \right)_x dy = 0 \Rightarrow \left(\frac{\partial y}{\partial x} \right)_z = -\frac{\left(\frac{\partial z}{\partial x} \right)_y}{\left(\frac{\partial z}{\partial y} \right)_x}$$

neboli (Eulerovo řetězové pravidlo, „rovnice 90% termodynamiky“):

$$\left(\frac{\partial y}{\partial x} \right)_z \left(\frac{\partial x}{\partial z} \right)_y \left(\frac{\partial z}{\partial y} \right)_x = -1$$

Příklad. Xaver a Yvetta si hrály na horách s GPS. Xaver ušel přesně 100 m na východ (měřeno vodorovně) a vystoupal o 32 m. Yvetta ušla 100 m na sever a vystoupala 24 m. Jaký úhel svírá vrstevnice s osou x (tj. západ-východ)?

$$\text{Rešení. } \tan \alpha = -\frac{32/100}{24/100} \Rightarrow \alpha = -53^\circ + k180^\circ$$



Stlačitelnost (kompreseabilita)

4/19
AB02

Koefficient objemové izotermické stlačitelnosti (isothermal compressibility)

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

Rozměr: $\text{Pa}^{-1}, \text{bar}^{-1}, \text{MPa}^{-1}, \dots$

Ideální plyn: $\kappa_T = 1/p$

$$\frac{1}{m/V} \left(\frac{\partial (m/V)}{\partial p} \right)_T = -\frac{1}{1/V^2} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T$$

Modul (objemové) pružnosti (bulk modulus), též K

$$B_T = \frac{1}{\kappa_T} = \rho \left(\frac{\partial p}{\partial \rho} \right)_T$$

Rozměr: Pa, bar, GPa, ...

Ideální plyn: $B = p$

$$B = -V/\left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T = -\frac{nRT}{p}/\left(\frac{\partial nRT/p}{\partial p} \right)_T = -\frac{1}{p}/\left(-\frac{1}{p^2} \right) = p$$

Koefficient izochorické rozpínatosti (méně používaný)

$$\beta_V = \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V = \frac{\alpha_p}{\kappa_T} = B_T \alpha_p$$

6/19
AB02

a) Láhev o objemu 1 litr byla naplněna přesně po okraj chloridem uhličitým v teplém a studeném skladku (15°C). Kolik CCl_4 přeteklo v laboratoři (25°C) po vynášení tepla? Roztažnost skla zanedbejte.

$$12.2 \text{ cm}^3$$

b) Láhev byla těsně zazátkovaná. Jaký byl přetlak (oproti atmosférickému tlaku), kdyby láhev nepraskla?

$$16.1 \text{ MPa}$$

c) Řešte stejně příklady pro oxid uhličitý.

$$35 \text{ cm}^3, 3.5 \text{ kPa}$$

Data pro CCl_4 : $\alpha_p = 0.00122 \text{ K}^{-1}$, $B = 1.32 \text{ GPa}$

Atmosférický tlak je 100 kPa .

c)

$$\Delta V/V = \alpha_p \Delta T = 0.0122$$

$$\text{a)} \Delta V = 0.0122V = 12.2 \text{ cm}^3$$

$$V_2 = V_1 \frac{T_2}{T_1} \Rightarrow \Delta V = V_1 \left(\frac{T_2}{T_1} - 1 \right) = 35 \text{ cm}^3$$

$$\text{b)} \Delta P = \frac{\Delta V}{V} \times B = 16.1 \text{ MPa}$$

$$p_2 = p_1 \frac{T_2}{T_1} \Rightarrow \Delta p = p_1 \left(\frac{T_2}{T_1} - 1 \right) = 3.5 \text{ kPa}$$

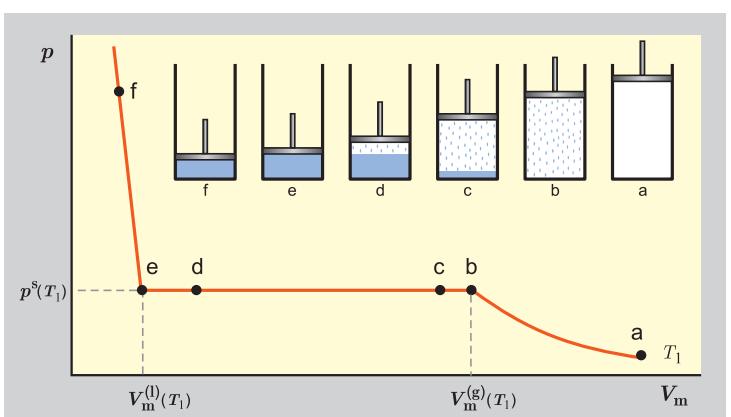
Kompressibilitní faktor

7/19
AB02

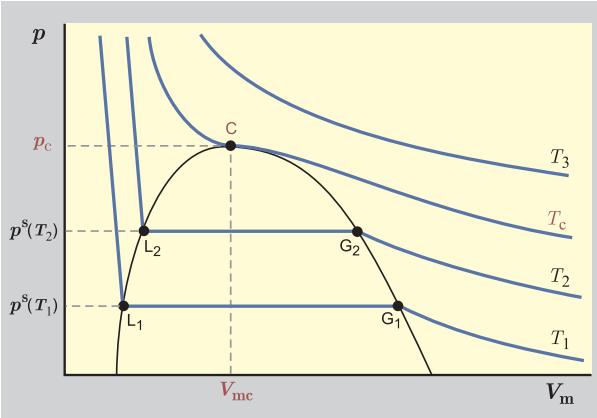
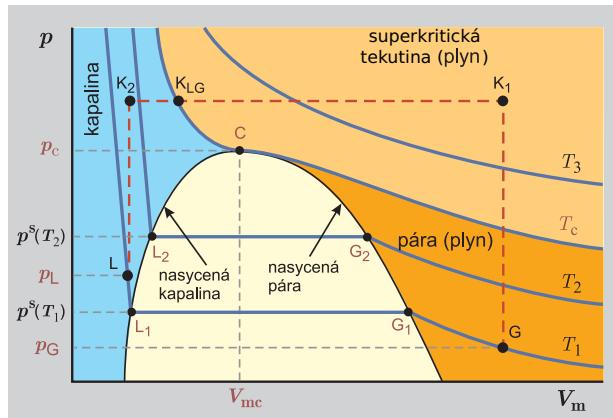
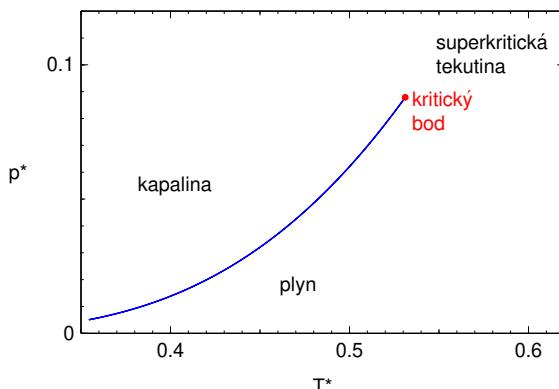
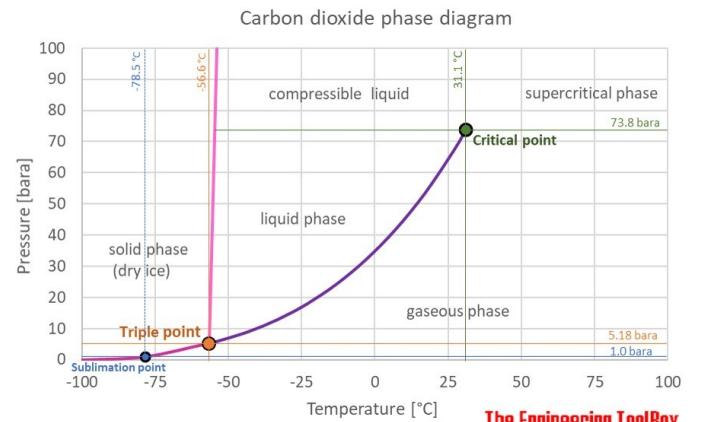
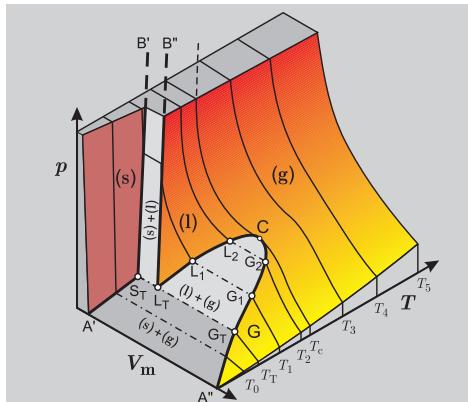
Compressibility factor

Reálná tekutina: izoterma

8/19
AB02



simulace: „useknutý“ LJ model argonu, $N = 3000$, $T = 120 \text{ K}$ a 160 K

Reálná tekutina: izotermy**Reálná tekutina: p-V-T diagram****Reálná tekutina: p-T diagram****Oxid uhličitý: úplný p-T diagram****Reálná látka: p-V-T diagram****Kritický bod**

Kritický bod pro čistou látku je dán hodnotami tlaku, teploty a (molárního) objemu, p_c , T_c a $V_{m,c}$.

$V_{m,c}$ se hřeje měří (větší chyba)!

látka	T_c/K	p_c/MPa	$V_{m,c}/cm^3 mol^{-1}$	z_c
He	5.19	0.227	57.8	0.304
H ₂	33.0	1.294	65.5	0.309
Ar	150.8	4.87	75.0	0.291
CO ₂	304.2	7.38	94.3	0.275
N ₂	126.2	3.39	89.4	0.290
SF ₆	318.7	3.76	198	0.281
H ₂ O	647.10	22.06	56.0	0.230

$$\text{Kritický kompresibilitní faktor: } z_c = \frac{p_c V_{m,c}}{R T_c}$$

Teorém korespondujících stavů (dvoukonstantový)

$$\text{Redukovaná teplota: } T_r = \frac{T}{T_c}$$

$$\text{Redukovaný tlak: } p_r = \frac{p}{p_c}$$

$$\text{Redukovaný objem (Nelson, Obert): } V_r = \frac{V_m p_c}{R T_c}$$

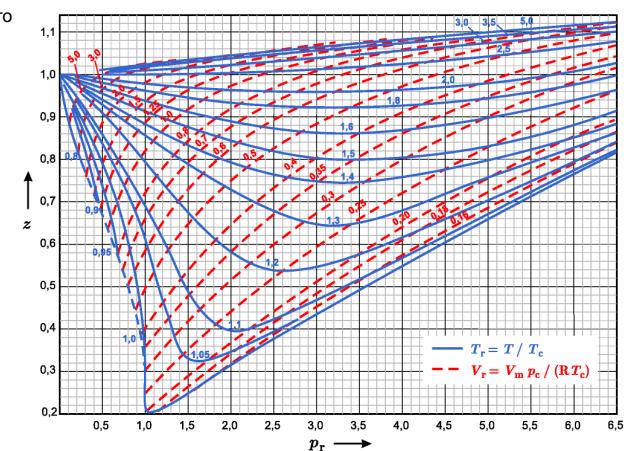
Toto $V_r \neq \frac{V_m}{V_{m,c}}$

Mají-li dvě látky, at' už v plynném nebo v kapalném skupenství, stejnou redukovanou teplotu a redukovaný tlak, mají i stejný redukovaný objem (a kompresibilitní faktor).

Dobře funguje jen pro příbuzné látky

Generalizovaný diagram Nelsona a Oberta

vhodný pro nepolární plyny



Příklad

+ 17/19
AB02

Jaká je hustota plynného suchého CO₂ ve vrtu, je-li teplota 92 °C a tlak 11 MPa?
Data: T_c = 304.2 K, p_c = 7.38 MPa.

Řešení.

$$T_r = \frac{92^\circ\text{C}}{304.2\text{ K}} = \frac{365.15\text{ K}}{304.2\text{ K}} = 1.2$$

$$p_r = \frac{11\text{ MPa}}{7.38\text{ MPa}} = 1.49$$

diagram: z = 0.678 ⇒

$$V_m = \frac{zRT}{p} = 187\text{ cm}^3\text{ mol}^{-1}$$

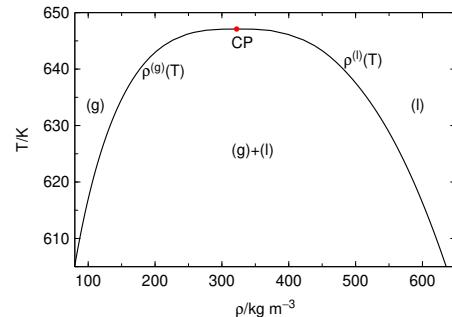
$$\rho = M/V_m = 235\text{ kg m}^{-3}$$

Redlichova–Kwongova rovnice:

$$z = 0.673294, V_m = \frac{zRT}{p} = 186\text{ cm}^3\text{ mol}^{-1}, \rho = 237\text{ kg m}^{-3}$$

Kritický bod = „bod, kde nelze rozlišit kapalinu a páru“ 18/19
AB02

T–ρ diagram vody blízko kritického bodu (CP):



Kritický exponent β je **uni-verzální** pro každý kritický bod (kapalina-kapalina, Curieův bod přechodu mezi paramagnetem a feromagnetem za nulového pole, ...).

Isingův model:
 $\beta = 0.326419(3)$

2D: $\beta = 1/8$

Kritický bod

[showisi; simolant -N500 -PT=0.85,rho=0.3,,bc=2] 19/19
AB02

• Kritická fáze má **nekonečnou kompresibilitu** a obsahuje **fluktuace hustoty** (které mají univerzální statistické vlastnosti) a projevují se **kritickou opalescencí**.

• Pomalé ustanovování rovnováhy.

2D mřížkový plyn (Isingův model feromagnetu):

