

Clapeyronova rovnice

Předpoklady:

- dvě fáze čisté látky v rovnováze např. (s)-(l), (l)-(g), (s)-(g), (s₁)-(g)
- vratný fázový přechod 1. druhu*

V rovnováze:

$$\mu^{(1)} = \mu^{(2)} \text{ čili } \Delta_{\text{fáz}} G_m \equiv G_m^{(2)} - G_m^{(1)} = 0$$

Pro změny podél křivky fázové rovnováhy:

$$\begin{aligned} d\Delta_{\text{fáz}} G_m &= -\Delta_{\text{fáz}} S_m dT + \Delta_{\text{fáz}} V_m dp = 0 \\ \left(\frac{dp}{dT}\right)_{\text{fáz. rovn.}} &= \frac{\Delta_{\text{fáz}} S_m}{\Delta_{\text{fáz}} V_m} \\ \left(\frac{dp}{dT}\right)_{\text{fáz. rovn.}} &= \frac{\Delta_{\text{fáz}} H_m}{T \Delta_{\text{fáz}} V_m} \end{aligned}$$

*Pro tzv. spojité fázové přechody ($\Delta_{\text{fáz}} H_m = \Delta_{\text{fáz}} V_m = 0$) Clapeyronova rovnice neplatí!

1/28 AB11

Regelace ledu

$$t = \frac{(ad Qtání)^2 \varrho_{\text{led}}}{\lambda mg T_{\text{tání}} \left(\frac{1}{\varrho_{\text{led}}} - \frac{1}{\varrho_{\text{voda}}} \right)}$$

$t = \text{čas}$

$\lambda = \text{teplinná vodivost drátu}$

$m = \text{hmotnost závazí}$

$Qtání = \text{specifická entalpie tání}$
(teplota tání na jednotku hmotnosti)

$a = \text{průmér ledu}$

$d = \text{průměr drátu}$

$\varrho = \text{hustota}$

$g = \text{těžové zrychlení}$



Clapeyronova rovnice pro kondenzované fáze

2/28 AB11

Pro (s)-(l) [fáz=tání], (s₁)-(s₂) [fáz=modifikace]

Aproximace 1: $\Delta_{\text{fáz}} H_m / \Delta_{\text{fáz}} V_m$ nezávisí na teplotě a tlaku

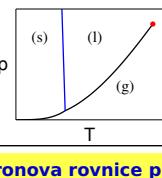
$$dp = \frac{\Delta_{\text{fáz}} H_m dT}{\Delta_{\text{fáz}} V_m T} \Rightarrow \int_{p_1}^{p_2} dp = \frac{\Delta_{\text{fáz}} H_m}{\Delta_{\text{fáz}} V_m} \int_{T_1}^{T_2} dT \Rightarrow \Delta p \equiv p_2 - p_1 = \frac{\Delta_{\text{fáz}} H_m}{\Delta_{\text{fáz}} V_m} \ln \frac{T_2}{T_1}$$

Aproximace 2: Malé $\Delta T = T_2 - T_1$ a $\Delta p = p_2 - p_1$

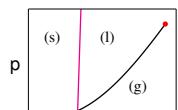
$$\Delta p \approx \frac{\Delta_{\text{fáz}} H_m}{T_{\text{fáz}} \Delta_{\text{fáz}} V_m} \Delta T$$

Tání:

$H_2O, Si, Ge, Bi, Ce, Ga, Pu: \Delta_{\text{tání}} V_m < 0$



obvykle: $\Delta_{\text{tání}} V_m > 0$



vždy: $\Delta_{\text{tání}} H_m > 0$

Clapeyronova rovnice pro kondenzované fáze – příklad

3/28 AB11

Při jaké teplotě taje led pod bruslí?

Data: $\Delta_{\text{tání}} H_m^*(\text{led}) = 6.01 \text{ kJ mol}^{-1}$, $\varrho(\text{led}) = 0.917 \text{ g cm}^{-3}$, $\varrho(\text{voda}) = 1 \text{ g cm}^{-3}$.



$$\Delta p = \frac{mg}{ld} = \frac{75 \times 9.8}{0.05 \times 0.0029} \text{ Pa} = 5.1 \times 10^6 \text{ Pa}$$

$$\Delta_{\text{tání}} V_m = \frac{M}{\varrho_{\text{voda}}} - \frac{M}{\varrho_{\text{led}}} = \frac{0.018 \text{ kg mol}^{-1}}{1000 \text{ kg m}^{-3}} - \frac{0.018 \text{ kg mol}^{-1}}{917 \text{ kg m}^{-3}} = -1.63 \times 10^{-6} \text{ m}^3 \text{ mol}^{-1}$$

$$\Delta T = \Delta p \frac{T_{\text{tání}} \Delta_{\text{tání}} V_m}{\Delta_{\text{tání}} H_m} = 5.1 \times 10^6 \text{ Pa} \times \frac{273 \text{ K} \times (-1.63 \times 10^{-6} \text{ m}^3 \text{ mol}^{-1})}{6010 \text{ J mol}^{-1}} = -0.38 \text{ K}, \quad t = -0.38^\circ\text{C}$$

Bruslení

+ 4/28 AB11

• Vliv snížení bodu tání je malý

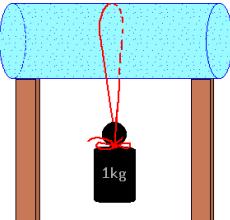


• Tání vlivem tření má snad nějaký vliv

• Za velmi nízkých teplot se špatně bruslí i lyžuje

• 17–23 °F = "hard hockey ice", 24–29 °F = good "soft figure skating ice"

• **Premelting:** vrstvička "skoro vody" (quasi-liquid layer) na povrchu ledu těsně pod bodem tání umožňuje bruslení



Pár zajímavostí o vodě a ledu

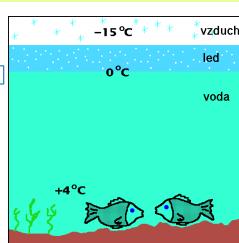
firefox <https://www.youtube.com/watch?v=erlZb8QipKg> 5/28 AB11

• Maximum hustoty vody při 4 °C ⇒ rybníky zamrzají od hladiny

• Tlak až 25 MPa po zmrznutí vody v uzavřené nádobě

↳ **ledová bomba** <https://www.youtube.com/watch?v=erlZb8QipKg>

• „regelace“ ledu



Clausiova-Clapeyronova rovnice

7/28 AB11

Pro rovnováhu kapalina-pára čisté látky (fáz=vypařování)

Aproximace:

• $V_m^{(l)} < V_m^{(g)}$ (ne velké tlaky – daleko od kritického bodu)

• plyn je ideální (daleko od kritického bodu)

$$\left(\frac{dp}{dT}\right)_{\text{fáz. rovn.}} = \frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{T \Delta_{\text{výp}} V_m} \approx \frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{RT}$$

Označme $p^s = \text{tlak nasycených par}$,

též tlak sytých par nebo tenze par

$$\frac{1}{p^s} \frac{dp^s}{dT} = \frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{RT^2}, \quad \text{obecně: } \frac{d \ln p^s}{dT} = \frac{\Delta_{\text{fáz}} H_m}{RT^2}, \quad \text{kde fáz = výp/subl}$$

Výparná (a sublimační) entalpie se kalorimetricky měří hůř než tlak nasycených par, $p^s(T)$. K měření výparné entalpie pak využíváme Clausiovu-Clapeyronovu rovnici (resp. nějaké její zpřesnění):

$$\Delta_{\text{výp}} H_m = RT^2 \frac{d \ln p^s}{dT} = -R \frac{d(\ln p^s)}{d(1/T)}$$

obdobně pro sublimaci, kde jsou předpoklady ještě lépe splněny

(Pictetovo)-Troutonovo pravidlo:

$$\Delta_{\text{výp}} S_m = \Delta_{\text{výp}} H_m / T \approx 10.5 R$$

za normálního bodu varu. Navození:

$$\Delta_{\text{výp}} S_m \approx R \ln \frac{V_m^{(g)}}{V_m^{(l)}} = R \ln \frac{RT}{p^s V_m^{(l)}}$$

Pictet 1876 Ann. Chem. Phys. 183, 180.

Trouton 1884 Phil. Mag. 18, 54.

Integrovaný tvar Clausiovu-Clapeyronovy rovnice

8/28 AB11

Další předpoklad: $\Delta_{\text{výp}} H_m$ nezávisí na teplotě

$$\frac{d \ln p^s}{dT} = \frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{RT^2}$$

$$d \ln p^s = \frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{R} \frac{dT}{T^2}$$

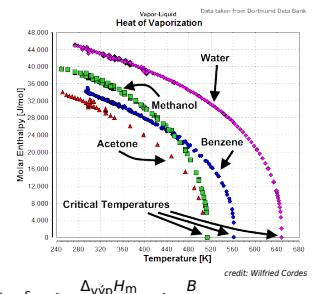
$$\int_{p^s(T_1)}^{p^s(T_2)} d \ln p^s = \int_{T_1}^{T_2} \frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{R} \frac{dT}{T^2}$$

$$[\ln p^s]_{p^s(T_1)}^{p^s(T_2)} = \left[\frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{RT} \right]_{T_1}^{T_2}$$

$$\ln \frac{p^s(T_2)}{p^s(T_1)} = \frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{R} \left[\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1} \right] \quad \text{neboli} \quad \ln p^s = A - \frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{RT} = A - \frac{B}{T}$$

Interpretace pomocí Boltzmannovy pravděpodobnosti:

$$p^s(T) = \text{const} \cdot \exp^{-\Delta_{\text{výp}} H_m / RT} \propto \text{pravděpodobnost nalezení molekuly}$$



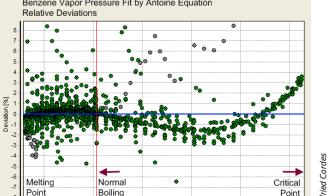
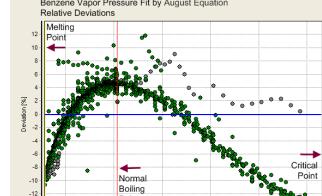
Antoineova rovnice

9/28 AB11

Motivace (za konstantní výparné entalpie, Augustova rovnice): $\ln p^s = A - \frac{B}{T}$

Empirické vylepšení (Antoineova rovnice): $\ln p^s = A - \frac{B}{T + C}$

Konstanty bývají nastaveny na běžné tlaky, např. $p^s \in (10 \text{ kPa}, 150 \text{ kPa})$.



Příklad.

start /home/jiri/pdf/water/data/iapws1995-vle.pdf 10/28 AB11

Vypočtěte tlak nasycených par vody při 25 °C.

a) z Clausiovu-Clapeyronovy rovnice ($\Delta_{\text{výp}} H_m^{(25)} = 40.65 \text{ kJ mol}^{-1}$)

$$\log_{10} p^s = A - \frac{B}{t + C}$$

b) z Antoineovy rovnice [$\log_{10}, \text{kPa}, ^\circ\text{C}$]: $A = 7.19621, B = 1730.63, C = 233.426$

a) známe $p^s(100^\circ\text{C}) = 101325 \text{ Pa}^\ddagger$

$$\begin{aligned} p^s(25^\circ\text{C}) &= p^s(100^\circ\text{C}) \exp \left[-\frac{\Delta_{\text{výp}} H_m}{R} \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1} \right) \right] \\ &= 101325 \text{ Pa} \times \exp \left[-\frac{40650 \text{ mol}^{-1}}{8.3145 \text{ mol}^{-1} \text{ K}^{-1}} \left(\frac{1}{298.15 \text{ K}} - \frac{1}{373.15 \text{ K}} \right) \right] \\ &= 3.75 \text{ kPa} \end{aligned}$$

b)

$$p^s(25^\circ\text{C}) = 10^{7.19621 - 1730.63/(233.426+25)} = 3.158 \text{ kPa}$$

Experiment: 3.1699 kPa (IAPWS 1995)

101.42 kPa (IAPWS 1995)

Rovnováha kapalina-pára: ideální směs

21/28
AB11

$$\text{Podmínky rovnováhy: } T = T^{(g)} = T^{(l)}, \quad p = p^{(g)} = p^{(l)}, \quad \mu_1^{(g)} = \mu_1^{(l)}, \quad \mu_2^{(g)} = \mu_2^{(l)}$$

Aproximace: pára je směs ideálních plynů, pro složku i platí:

$$\mu_i^{(g)} = \mu_i^{\circ} + RT \ln \frac{p_i}{p^{\circ}} = \mu_i^{\circ} + RT \ln \frac{y_i p}{p^{\circ}} \quad \text{Molární zlomek v plynné fázi budeme značit } y_i$$

Aproximace: pára je ideální plyn, $V_m^{(l)} \ll V_m^{(g)}$ ($\Rightarrow \mu_i^{\bullet}$ nezávisí na tlaku):

$$\mu_i^{\bullet} - \mu_i^{\circ} = RT \ln \frac{p_i^{\circ}}{p^{\circ}}$$

Aproximace: kapalina je ideální směs (platí jen pro příbuzné látky), pro složku i platí:

$$\begin{aligned} \mu_i^{(l)} &= \mu_i^{\bullet} + RT \ln x_i \\ &= \mu_i^{\circ} + RT \ln \frac{p_i^{\circ}}{p^{\circ}} + RT \ln x_i = \mu_i^{\circ} + RT \ln \frac{x_i p_i^{\circ}}{p^{\circ}} \end{aligned}$$

\Rightarrow **Raoultův zákon:**

$$y_i p = x_i p_i^{\circ}$$

Ještě potřebujeme Daltonův zákon, $p = \sum_{i=1}^k p_i \Leftarrow \text{def. parc. tlaku v id. plynné směsi}, p_i = y_i p \wedge 1 = \sum_{i=1}^k y_i$

Rovnováha kapalina-pára: ideální binární směs

22/28
AB11

Předpoklad: Známe hodnoty resp. funkce $p_1^{\circ}(T)$ a $p_2^{\circ}(T)$ (např. Antoineova rovnice)

• stav směsi lze zadat 2 veličinami z $\{T, p, x_1, y_1\}$

• zbylé 2 veličiny spočteme z

$$p_1 = p_1^{\circ}(T) \quad (1)$$

$$p_2 = p_2^{\circ}(T) \quad \text{neboli} \quad p = p_1 + (1-x_1)p_2 \quad (2)$$

Příklad. Známe T (tj. p_1°, p_2°), x_1 , chceme p, y_1 . Rovnice (1) a (2) sečteme:

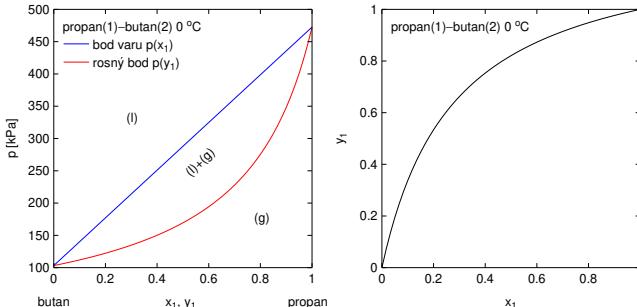
$$\begin{aligned} p &= p_1 + p_2 = x_1 p_1^{\circ} + (1-x_1)p_2^{\circ} && \leftarrow \text{Stejně po záměně } x \leftrightarrow y \text{ a } p \leftrightarrow 1/p \\ y_1 &= \frac{p_1}{p} = \frac{x_1 p_1^{\circ}}{p} && \downarrow \end{aligned}$$

Příklad. Známe T (tj. p_1°, p_2°), y_1 , chceme p, x_1 . Rovnice (1) a (2) upravíme takto:

$$x_1 = \frac{p_1}{p_1^{\circ}}, \quad 1-x_1 = \frac{p(1-y_1)}{p_2^{\circ}}, \quad \text{sečteme: } 1 = \frac{p_1}{p_1^{\circ}} + \frac{p(1-y_1)}{p_2^{\circ}} \quad \text{a dostaneme: } p = \frac{1}{\frac{p_1}{p_1^{\circ}} + \frac{1-y_1}{p_2^{\circ}}}$$

Diagramy tlak-složení a y-x při [T]

plot/propanbutan.sh 23/28
AB11

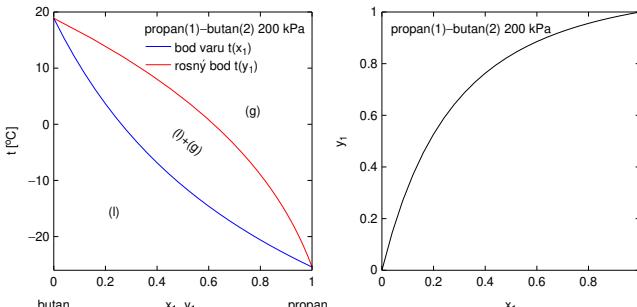


🎬 p - (x, y) diagram [T], ideální směs, tlaky nasycených par jsou dány Antoineovou rovnicí [a=t]

credit: grafy a animace MACSIMUS/plot

Diagramy teplota-složení a y-x při [p]

nsk/ptx3d.sh 24/28
AB11



🎬 p - T - (x, y) diagram, id. směs, tlaky nasycených par jsou dány Antoineovou rovnicí [3D]

credit: výpočet proveden pomocí Maple, 3D diagram pomocí NSK, zobrazení pomocí MACSIMUS/show

Raoultův zákon – příklad 1

25/28
AB11

Odhadněte tlak v bombě s kapalným propanem(1)-butanem(2) (50 mol.% propanu) při teplotě 25 °C. Jaké je složení unikajícího plynu?

Konstanty Antoineovy rovnice $[\log_{10}, \text{kPa}, ^\circ\text{C}]$ jsou:

$$\text{Propan } A=5.92888, B=803.81, C=246.99 \Rightarrow p_1^{\circ} = 941 \text{ kPa}$$

$$\text{Butan } A=5.93386, B=935.86, C=238.73 \Rightarrow p_2^{\circ} = 243 \text{ kPa}$$

Známe T, x_1 , hledáme p a y_1

$$p_1^{\circ} = 10^{5.92888-803.81/(246.99+25)} = 941.0 \text{ [kPa]}$$

$$p_2^{\circ} = 10^{5.93386-935.86/(238.73+25)} = 242.8 \text{ [kPa]}$$

$$p = 0.5 \times 941 + 0.5 \times 242.8 = 591.9 \text{ [kPa]}$$

$$p = 592 \text{ kPa}$$

$$y_1 = \frac{p_1}{p} = \frac{0.5 \times 941}{591.9} = 0.795$$

$$y_2 = 1 - y_1 = 0.205$$

Rovnováha kapalina-pára: ideální binární směs

22/28
AB11

Předpoklad: Známe hodnoty resp. funkce $p_1^{\circ}(T)$ a $p_2^{\circ}(T)$ (např. Antoineova rovnice)

• stav směsi lze zadat 2 veličinami z $\{T, p, x_1, y_1\}$

• zbylé 2 veličiny spočteme z

$$p_1 = p_1^{\circ}(T) \quad (1)$$

$$p_2 = p_2^{\circ}(T) \quad \text{neboli} \quad p = p_1 + (1-x_1)p_2 \quad (2)$$

Příklad. Známe T (tj. p_1°, p_2°), x_1 , chceme p, y_1 . Rovnice (1) a (2) sečteme:

$$\begin{aligned} p &= p_1 + p_2 = x_1 p_1^{\circ} + (1-x_1)p_2^{\circ} && \leftarrow \text{Stejně po záměně } x \leftrightarrow y \text{ a } p \leftrightarrow 1/p \\ y_1 &= \frac{p_1}{p} = \frac{x_1 p_1^{\circ}}{p} && \downarrow \end{aligned}$$

Příklad. Známe T (tj. p_1°, p_2°), y_1 , chceme p, x_1 . Rovnice (1) a (2) upravíme takto:

$$x_1 = \frac{p_1}{p_1^{\circ}}, \quad 1-x_1 = \frac{p(1-y_1)}{p_2^{\circ}}, \quad \text{sečteme: } 1 = \frac{p_1}{p_1^{\circ}} + \frac{p(1-y_1)}{p_2^{\circ}} \quad \text{a dostaneme: } p = \frac{1}{\frac{p_1}{p_1^{\circ}} + \frac{1-y_1}{p_2^{\circ}}}$$

Diagramy tlak-složení a y-x při [T]

plot/propanbutan.sh 23/28
AB11

Raoultův zákon – příklad 2

26/28
AB11

Probudili jsme se zimou v špatně izolované chatce na horách a podívali se na teploměr: -3°C . Honem uvařit čaj! Ale co to? Trochu to zasyčelo a propan-bután z tlakové lávky přestal proudit. Zatěpali jsme láhví a zjistili, že vevnitř je ještě dost kapaliny. Tak nám nezbylo, než se zahřát přemýšlením. Barometr ukazoval 1006 hPa. Jaké je složení zbylého kapalného propanu-butánu a jaké páry?

Za teploty -3°C jsou tlaky sytých par čistých látek $p_1^{\circ} = 431 \text{ kPa}, p_2^{\circ} = 92 \text{ kPa}$

Známe T, p , hledáme x_1 a y_1

Základní rovnice:

$$p y_1 = x_1 p_1^{\circ}$$

$$p(1-y_1) = (1-x_1)p_2^{\circ}$$

Řešíme (rovnice sečteme):

$$p = x_1 p_1^{\circ} + (1-x_1)p_2^{\circ}, \quad p - p_2^{\circ} = x_1(p_1^{\circ} - p_2^{\circ})$$

$$x_1 = \frac{p - p_2^{\circ}}{p_1^{\circ} - p_2^{\circ}} = \frac{100.6 - 92}{431 - 92} = 0.02537, \quad y_1 = \frac{x_1 p_1^{\circ}}{p} = \frac{0.0254 \times 431}{100.6} = 0.1087$$

$$x_1 = 0.025, \quad y_1 = 0.109$$

Diagramy teplota-složení a y-x při [p]

nsk/ptx3d.sh 24/28
AB11

Raoultův zákon – příklad 3

ev/xclippdraout.sh 27/28
AB11

Při jaké teplotě se bude vařit směs 20 mol.% propanu a 80 % butanu za tlaku 100 kPa? Pro tlaky sytých par propanu a butanu použijte Antoineovu rovnici:

$$p_1^{\circ} = 10^{5.92888-803.81/(246.99+t)} [\text{°C}, \text{kPa}]$$

$$p_2^{\circ} = 10^{5.93386-935.86/(238.73+t)} [\text{°C}, \text{kPa}]$$

Známe x_1, p , hledáme T (a y_1)

Rovnice (v kPa):

$$x_1 p_1^{\circ} + x_2 p_2^{\circ} = p$$

$$0.2 \times 10^{5.92888-803.81/(246.99+t)} + 0.8 \times 10^{5.93386-935.86/(238.73+t)} = 100$$

Computer style:

to x-clipboard by: ev/xclippdraout.sh

$$0.2 \cdot 10^{(5.92888-803.81/(246.99+t))} + 0.8 \cdot 10^{(5.93386-935.86/(238.73+t))} = 100$$

Numerické řešení (např. WolframAlpha: solve equation Newton-Raphson)

$$t = -15.8467^\circ\text{C} \doteq -16^\circ\text{C}$$

Raoultův zákon – přehled

28/28
AB11

Závislosti $p_1^{\circ}(T), p_2^{\circ}(T)$ jsou dány vhodnou rovnicí (např. Antoineova)

zadáno	počítá se	rovnice
T, x_1	p	$p = x_1 p_1^{\circ}(T) + x_2 p_2^{\circ}(T)$
	y_1	$y_1 = x_1 p_1^{\circ}(T)/p$
T, y_1	p	$p = 1/(y_1/p_1^{\circ}(T) + y_2/p_2^{\circ}(T))$
	x_1	$x_1 = p y_1 / p_1^{\circ}(T)$
T, p	x_1	$x_1 = (p - p_2^{\circ}(T)) / (p_1^{\circ}(T) - p_2^{\circ}(T))$
	y_1	$y_1 = x_1 p_1^{\circ}(T)/p$
p, x_1	T	$p = x_1 p_1^{\circ}(T) + x_2 p_2^{\circ}(T)$
	y_1	$y_1 = x_1 p_1^{\circ}(T)/p$
p, y_1	T	$p = 1/(y_1/p_1^{\circ}(T) + y_2/p_2^{\circ}(T))$
	x_1	$x_1 = p y_1 / p_1^{\circ}(T)$
x_1, y_1	T	$y_1/y_2 = p_1^{\circ}(T)x_1 / (p_2^{\circ}(T)x_2)$
	p	$p = x_1 p_1^{\circ}(T) + x_2 p_2^{\circ}(T)$

červeně = neznámé T nutno vypočítat z rovnice numericky