Rovnováha medzi kvapalnou a plynnou fázou v dvojzložkových sústavách

Pri miešaní dvoch kvapalín môžu nastať tri prípady:

- 1. Kvapaliny sa rozpúšťajú *neobmedzene* v ľubovoľnom pomere (napr. voda etanol)
- 2. Kvapaliny sa navzájom prakticky vôbec *nerozpúšť ajú* (ortuť voda)
- 3. Kvapaliny sa rozpúšťajú *obmedzene*, keď sa zmes dvoch kvapalín A, B rozpadá na dve homogénne vrstvy nasýtený roztok A v B a nasýtený roztok B v A (anilín voda)

Dve neobmedzene miešateľné kvapaliny Fázové diagramy

Na vyjadrenie chovania sa dvojzložkových sústav - sú potrebné trojrozmerné diagramy (tlak, teplota a zloženie)

Používajú sa *plošné diagramy*, ktoré predstavujú rezy trojrozmerného diagramu:

- pre stálu teplotu izotermický diagram
- <u>pre stály tlak -</u> izobarický diagram

Izotermický fázový diagram:

- závislosť celkového tlaku pary nad roztokom pri stálej teplote od mólového zlomku v kvapalnej fáze x aj v plynnej fáze y

 - čiara l (likvidus) vyjadruje závislosť tlaku nasýtenej pary od zloženia kvapaliny (x)

- krivka g (gazeus) vyjadruje tlak nasýtenej pary v závislosti od

zloženia *plynnej fázy* (y)

Oblasť nad krivkou *l*

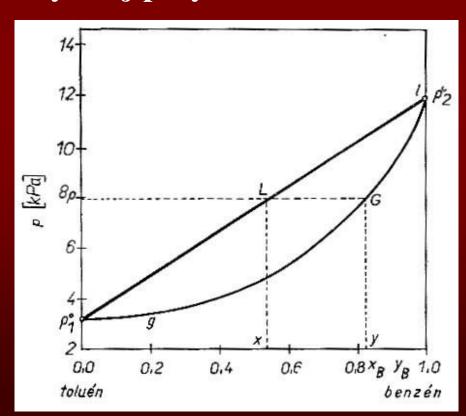
- stála kvapalná fáza

Oblasť pod krivkou g

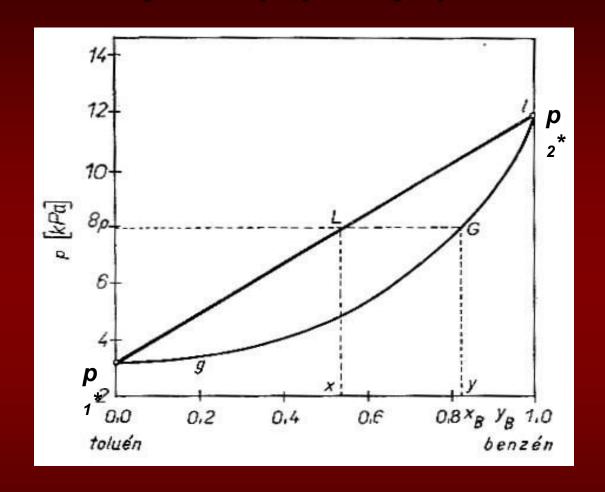
- existencia plynnej fázy

Plocha medzi krivkami *l* a *g*

- kvapalná aj plynná fáza v rovnováhe



Konovalov zákon - para sa obohacuje tou zložkou, ktorej pridanie ku kvapaline zvyšuje tlak pary nad ňou



Izotermický fázový diagram sústavy benzén – toluén pri teplote 25°C Spojnice bodov znázorňujúcich stav koexistujúcich fáz sa nazývajú konody

Izobarický fázový diagram:

- závislosť teploty sústavy od zloženia kvapalnej a plynnej fázy pri stálom vonkajšom tlaku
- krivka l (likvidus) udáva závislosť teploty varu od zloženia $\underline{kvapalnej}$ fázy (x)
- krivka g (gazeus) znázorňuje závislosť teploty varu od zloženia plynnej fázy (y)
- je "zrkadlovým" obrazom izotermického diagramu

Oblasť pod krivkou l

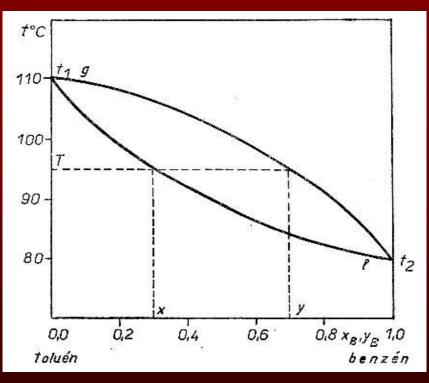
- existencia kvapalnej fázy

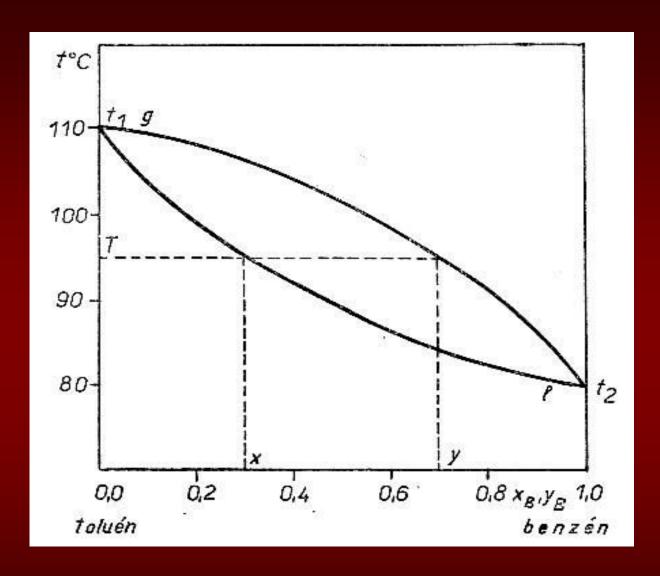
Oblasť nad krivkou g

- existencia plynnej fázy

Plocha medzi krivkami lag

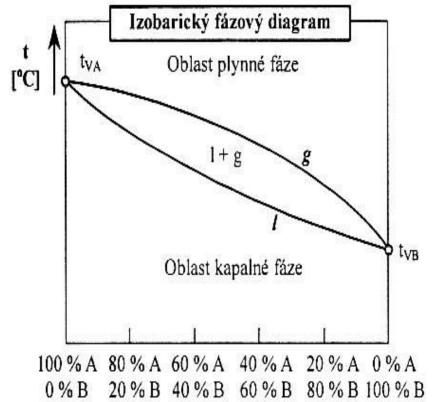
- existencia dvoch fáz v rovnováhe

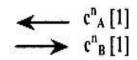


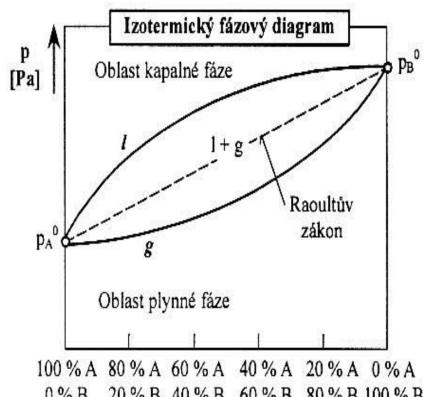


Izobarický fázový diagram sústavy benzén – toluén









20 % B 40 % B 60 % B 80 % B 100 % B 0 % B

$$\stackrel{c_{A}[1]}{\longrightarrow} c_{B}[1]$$

Destilácia a rektifikácia

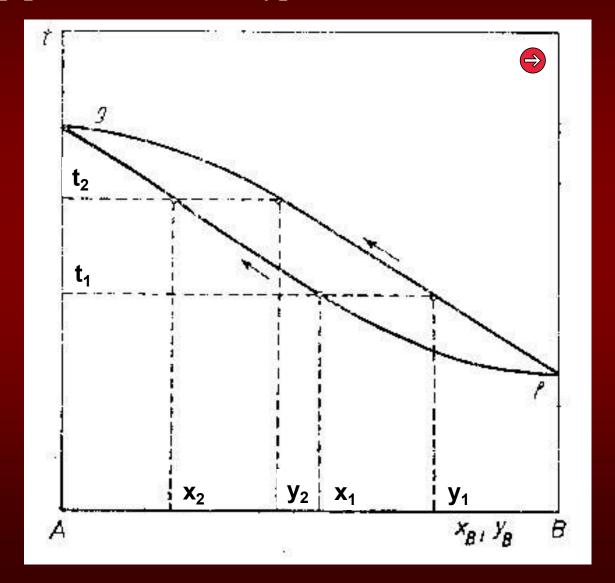
<u>Destilácia</u> - sa používa na oddeľovanie jednotlivých zložiek kvapalných zmesí

- je založená na tom, že zloženie kvapalnej a s ňou koexistujúcej plynnej fázy je rôzne
- zvyčajne sa robí pri stálom tlaku izobarická destilácia
- zriedkavejšie sa používa izotermická destilácia
- pri destilácii sa kvapalný roztok čiastočne odparí, para sa oddelí od kvapalného zvyšku a skondenzuje

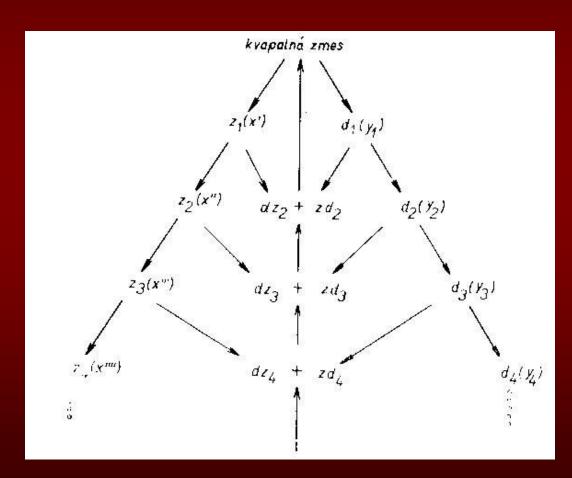
Kondenzát - je bohatší na prchavejšiu zložku Zvyšok - je bohatší na menej prchavú zložku

⇒ teplota vriaceho roztoku sa počas destilácie stále zvyšuje

Súvislosť medzi zložením pary a kvapaliny pri destilácii binárneho roztoku – zahrievame zmes so zložením x_1 , bude vrieť pri teplote t_1 , para má zloženie y_1



Frakčná destilácia - mnohonásobné destilácie, pri ktorých oddeľujeme krajné frakcie (destiláty destilátov a zvyšky zvyškov) ⇒ vo zvyšku je nakoniec takmer čistá menej prchavá zložka A, v destiláte takmer čistá prchavejšia zložka B



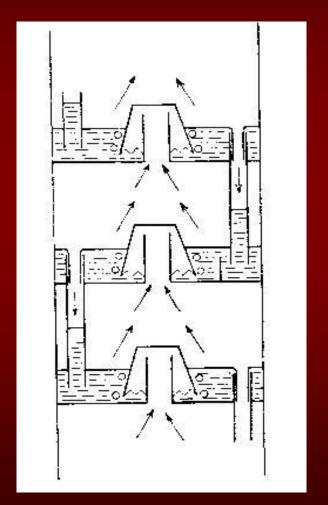


Schéma frakčnej destilácie

Schéma rektifikačnej kolóny

 počet teoretických etáží (poschodí) - je počet destilačných stupňov potrebných na dosiahnutie požadovaného stupňa separácie dvoch zložiek roztoku

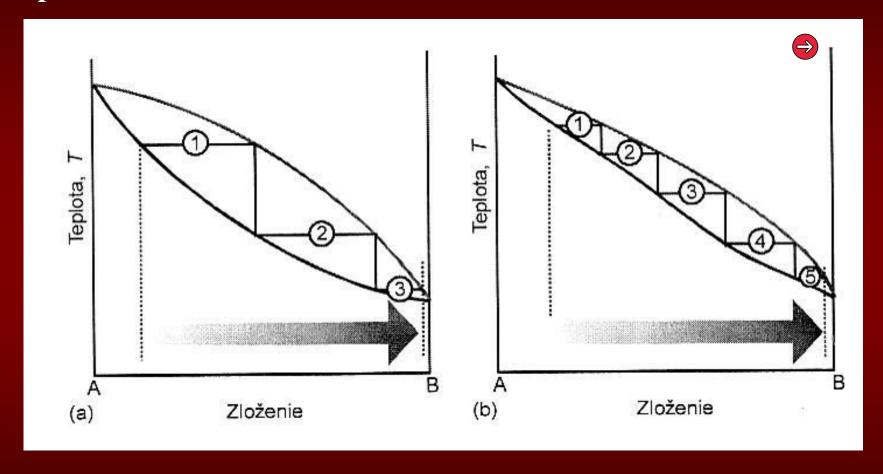
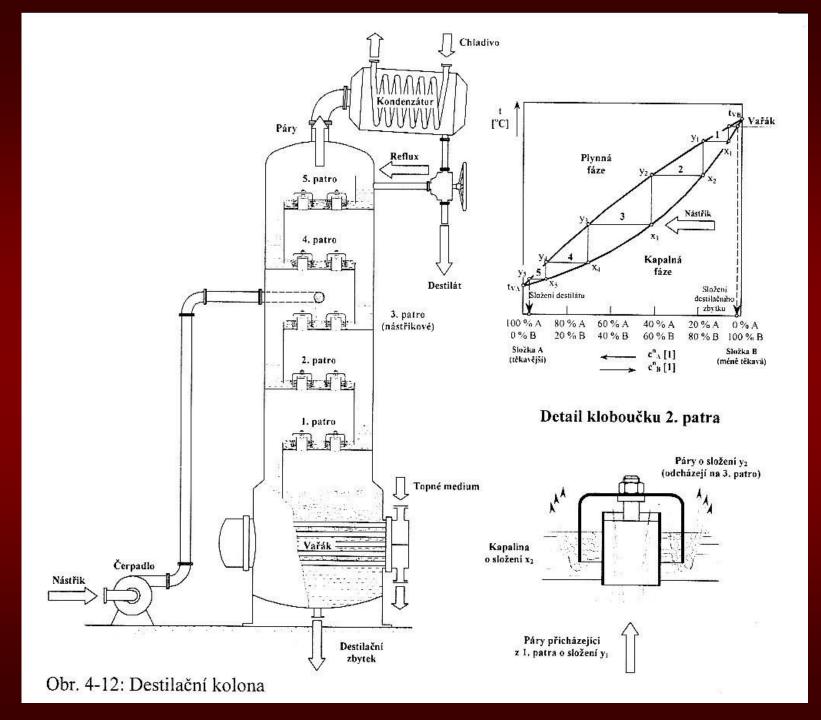


Diagram teplota – zloženie pre sústavu odpovedajúcu 3 teoretickým etážam Diagram teplota – zloženie pre sústavu odpovedajúcu 5 teoretickým etážam



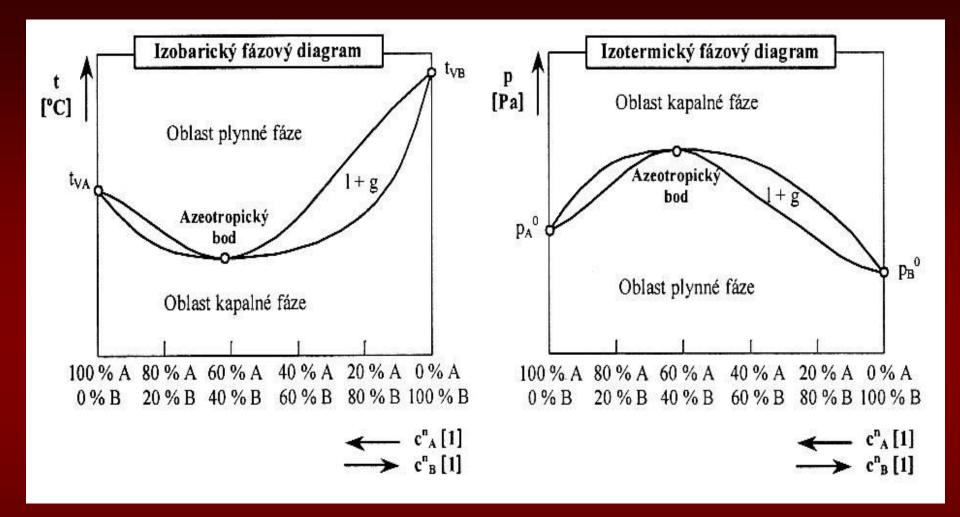
Azeotropická zmes

- zmes dvoch alebo viacerých kvapalín v určitom pomere
- kvapalina aj jej nasýtená para majú rovnaké zloženie
- zloženie takejto zmesi sa pri destilácii nemení ⇒ vrie pri konštantnej teplote
- frakčnou destiláciou ich nie je možné úplne oddeliť

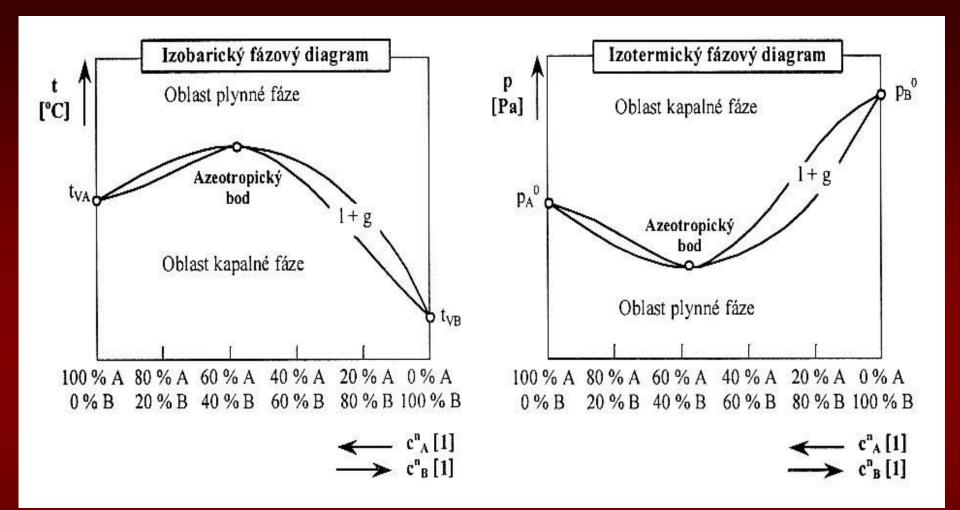


- azeotropická zmes má nižšiu (príp. vyššiu) teplotu varu ako teploty varu jednotlivých zložiek, preto princíp destilácie (oddelenie zmesi na základe rozdielnych teplôt varu zložiek) nie je možné použiť

Druhý zákon D.P. Konovalova - maximu na krivke tlaku pary (v izotermickom diagrame) zodpovedá minimum na krivke teploty varu (izobarického diagramu) a minimu na krivke tlaku pary zodpovedá maximum na krivke teploty varu

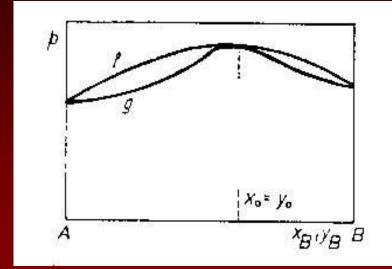


Druhý zákon D.P. Konovalova - maximu na krivke tlaku pary (v izotermickom diagrame) zodpovedá minimum na krivke teploty varu (izobarického diagramu)

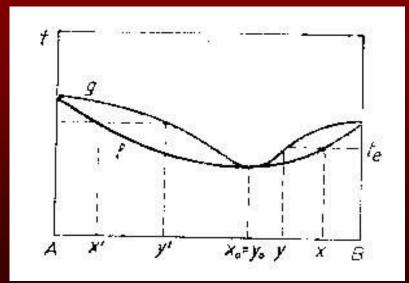


Druhý zákon D.P. Konovalova - minimu na krivke tlaku (v izotermickom diagrame) pary zodpovedá maximum na krivke teploty varu (izobarického diagramu)

Izotermický fázový diagram s maximom tlaku pary

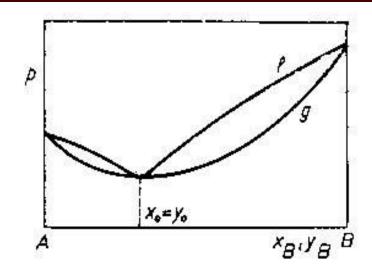


Izobarický fázový diagram s minimom teploty varu

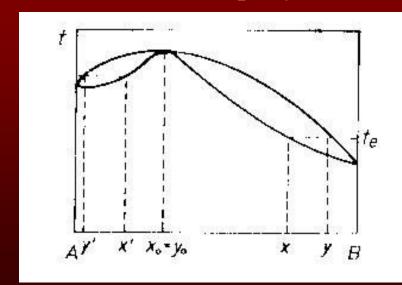


Izotermický fázový diagram s minimom tlaku pary

 \Rightarrow



Izobarický fázový diagram s maximom teploty varu



Kvapaliny navzájom nerozpustné

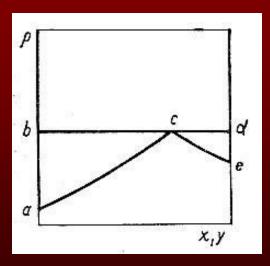
Ak sú dve kvapaliny *navzájom nerozpustné* a chemicky na seba nepôsobia, potom každá z nich sa vyparuje tak, ako keby druhej nebolo \Rightarrow *parciálne tlaky ich pár sa rovnajú tlakom pary čistých*

$$zložiek \Rightarrow p = p_1^* + p_2^*$$

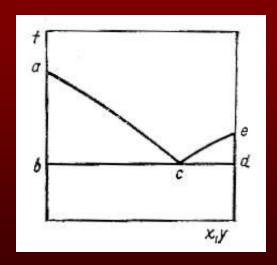
- zloženie pary nezávisí od zloženia kvapaliny

Teplota varu takýchto zmesí ostáva konštantná, kým sa celkom nevyparí jedna zložka - potom sa teplota skokom zmení na teplotu

varu druhej zložky

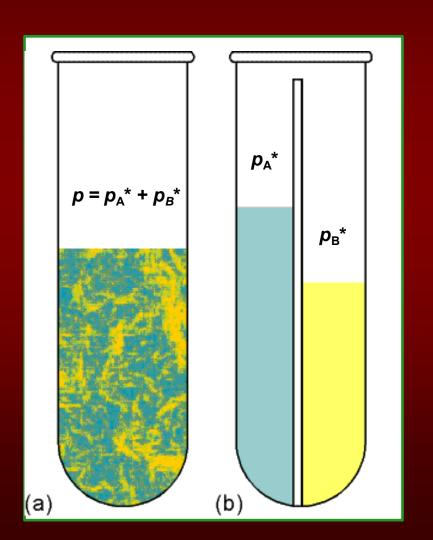


Izotermický fázový diagram

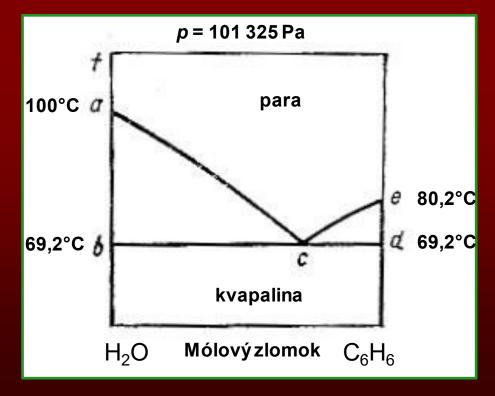


Izobarický fázový diagram

Destilácia dvoch nemiešateľných kvapalín (a) je akoby spoločná destilácia dvoch oddelených zložiek, pričom var nastáva, keď súčet parciálnych tlakov sa vyrovná vonkajšiemu tlaku



$$p_{\text{H}_2\text{O}}^* = 29 \ 997 \,\text{Pa}$$
 $p_{\text{C}_6\text{H}_6}^* = 71 \ 327 \,\text{Pa}$
 $p = 101 \ 324 \,\text{Pa}$



Obmedzene miešateľné kvapaliny

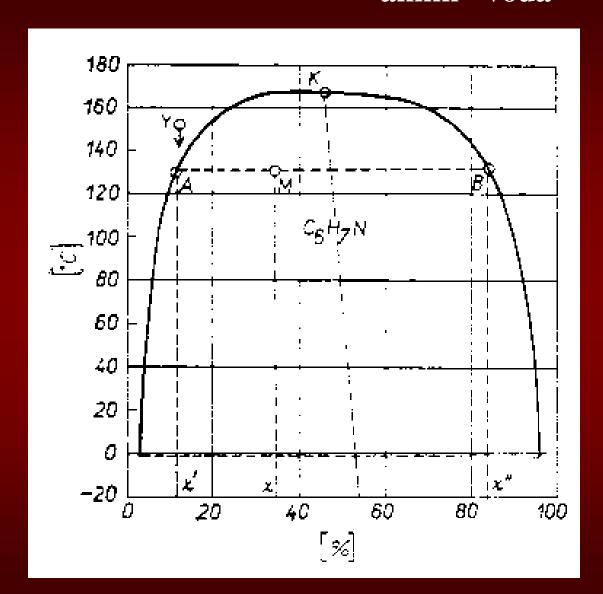
Sústava dvoch kvapalín, v ktorej *neuvažujeme* o plynnej fáze \Rightarrow pri stálom tlaku v=k-f+1=3-f

Dve navzájom obmedzene miešateľné kvapaliny $\Rightarrow f = 2, v = 1$

Vzájomná rozpustnosť s teplotou rastie, až pri určitej teplote je zloženie oboch vrstiev rovnaké a vznikne homogénny roztok = (horná) kritická teplota rozpúšť ania $(T_{HK}) \Rightarrow$ kvapaliny sa navzájom rozpúšť ajú už neobmedzene

Mimo krivky - jednofázová, homogénna zmes Vnútri krivky (*oblasť odmiešania*) - zmes sa rozpadá na dve vrstvy v rovnováhe

Závislosť zloženia oboch vrstiev od teploty pre sústavu anilín - voda

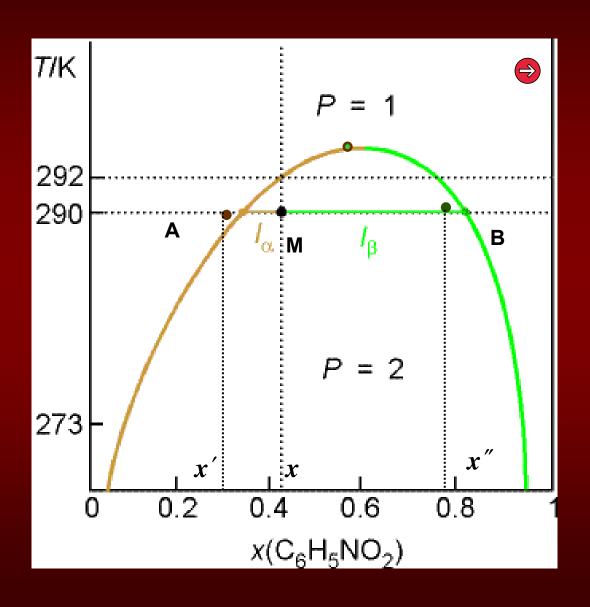


Pákové pravidlo ak je stav sústavy daný bodom M, majú spriahnuté fázy zloženie X'_A a X''_B, pričom pomer množstiev fáz zloženia x'_A a X''_B je daný pomerom dĺžky úsečiek:

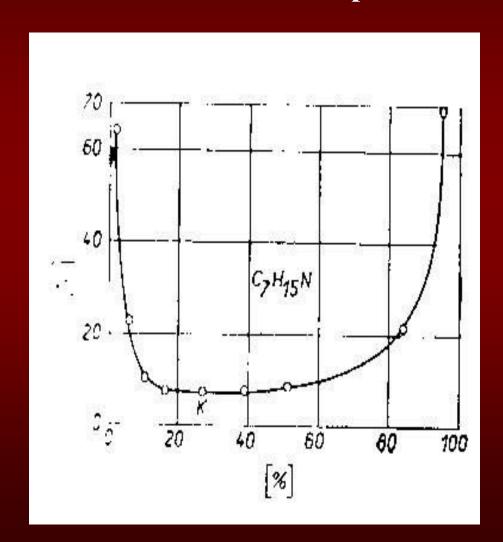
$$\frac{MB}{MA} = \frac{\mathbf{x}_{\mathrm{B}} - \mathbf{x}_{\mathrm{M}}}{\mathbf{x}_{\mathrm{M}} - \mathbf{x}_{\mathrm{A}}}$$

Konody - spojnice bodov vyjadrujúcich zloženie spriahnutých fáz

Závislosť zloženia oboch vrstiev od teploty pre sústavu hexán - nitrobenzén pri 1 atm

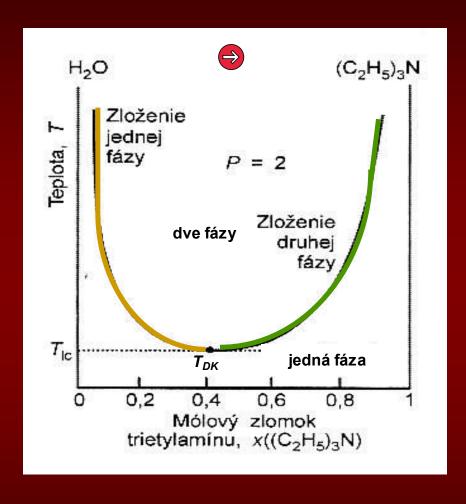


V niektorých sústavách pozorujeme znižovanie rozpustnosti s teplotou ⇒ dolná kritická teplota rozpúšťania, pod ktorou sa vytvára homogénny roztok v každom vzájomnom pomere a nadňou sa sústava môže rozpadať na dve vrstvy



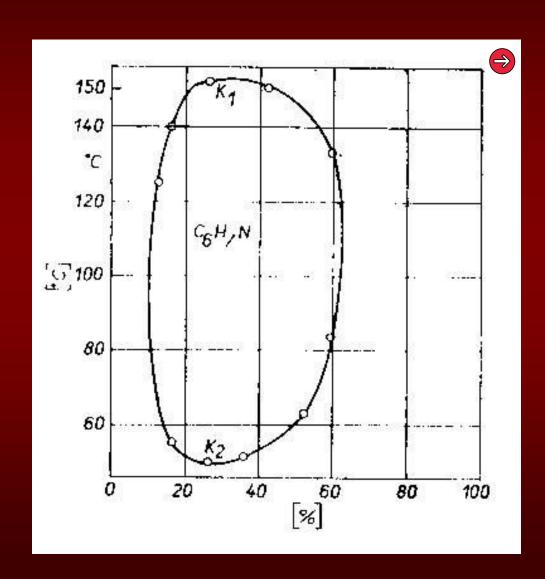
Závislosť rozpustnosti od teploty pre sústavu etylpiperidín - voda

Závislosť rozpustnosti od teploty pre sústavu trietylamín - voda



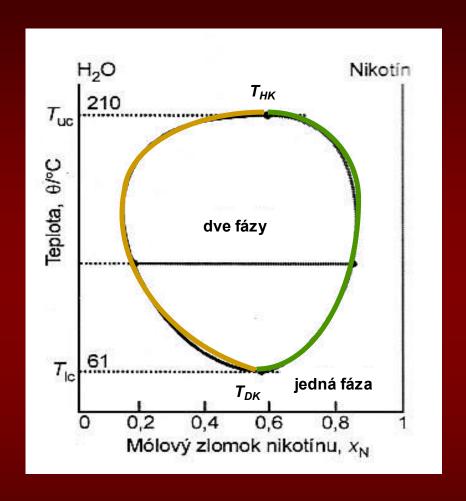
Rozpustnosť sa s teplotou znižuje \Rightarrow dolná kritická teplota rozpúšť ania (T_{DK})

V zriedkavých prípadoch pozorujeme hornú aj dolnú kritickú teplotu rozpúšťania



Závislosť rozpustnosti od teploty pre sústavu β-pikolín - voda

Závislosť rozpustnosti od teploty pre sústavu nikotín - voda



V zriedkavých prípadoch sa pozoruje horná (T_{HK}) aj dolná (T_{DK}) krit. teplota rozpúšť ania

Izotermický fázový diagram sústavy dvoch obmedzene miešateľných kvapalín (napr. voda – anilín)

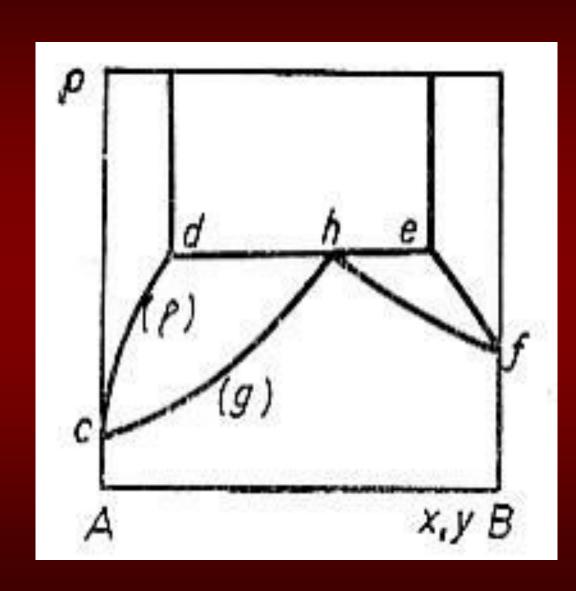
Úsek *cd* - jednofázový kvapalný roztok zložky A v B

Úsek *ef* - jednofázový kvapalný roztoku B v A

Krivky *ch*, *fh* - zloženie pár roztokov A v B a B v A

Úsek *de* - dvojfázová kvapalina (nasýtený kvapalný roztok)

Bod *h* - zloženie pary nad dvojfázovou kvapalnou zmesou



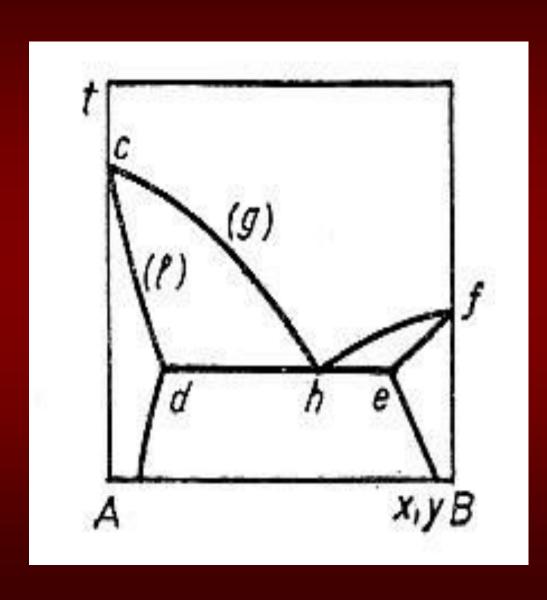
Izobarický fázový diagram sústavy dvoch obmedzene miešateľných kvapalín (napr. voda – anilín)

Krivka *cd* - závislosť teploty varu od zloženia roztoku A v B

Krivka *ch* - zloženie nasýtených pár roztokov A v B

Krivka *ef* - závislosť bodu varu od zloženia roztoku B v A

Krivka *hf* - zloženie nasýtených pár roztokov B v A



Kondenzované sústavy

Kondenzovaná sústava:

- systém, v ktorom nie je prítomná plynná fáza
- systém obsahujúci aspoň jednu zložku v tuhej fáze

Binárne kondenzované sústavy:

- I. typ zložky sa v kvapalnom stave neobmedzene rozpúšťajú, v tuhom stave sa nerozpúšťajú ani nevytvárajú zlúčeniny
- II. typ zložky sú neobmedzene rozpustné v tuhom aj kvapalnom stave, nevytvárajú vzájomné zlúčeniny
- III. typ zložky sa v tuhom stave obmedzene rozpúšťajú
- IV. *typ* zložky tvoria tuhú zlúčeninu, ktorá je stála pri svojom bode topenia
- V. typ zložky tvoria tuhú zlúčeninu, ktorá nie je stála pri svojom bode topenia
- VI. typ zložky sú v kvapalnom stave obmedzene rozpustné

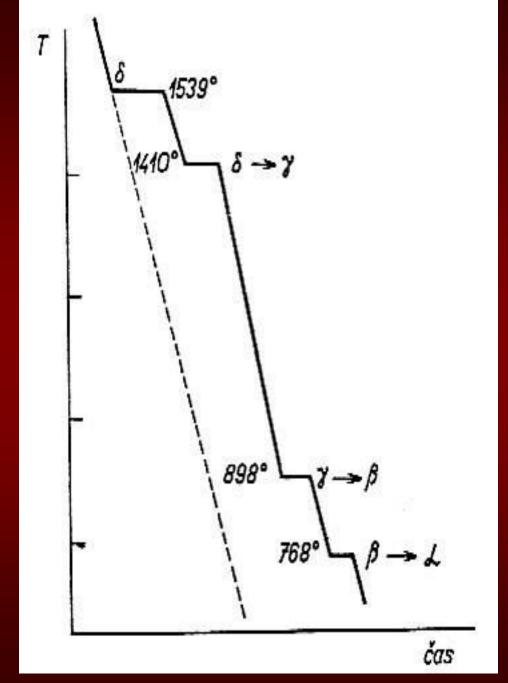
Fyzikálno-chemická analýza - pri fázovej premene dochádza k náhlej zmene väčšiny fyzikálnych vlastností látky (tepelná kapacita, tepelná vodivosť, hustota, rozťažnosť, magnetická permeabilita, elektrická vodivosť atď.)

Termická analýza - skúmaná vzorka sa pomaly ochladzuje a registruje sa závislosť jej teploty od času ⇒ krivka chladnutia, ktorej spojitý priebeh sa narúša pri fázových premenách

Ochladzovanie kvapalnej fázy Teplota, **Tuhnutie** kvapalnej fázv **Ochladzovanie** tuhej fázy Čas, t

Schéma kriviek chladnutia

Pri ochladzovaní *tuhej* fázy sú možné zlomy v dôsledku polymorfných premien kryštálovej štruktúry ⇒ nemusí prebiehať vždy po spojitej krivke



Krivka chladnutia železa

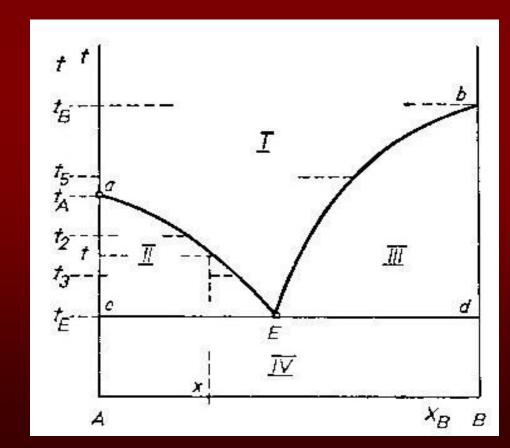
Fázové diagramy kondenzovaných sústav

- vyjadrujú závislosť teploty topenia od zloženia

Binárna sústava I. typu - zložky A a B sú v kvapalnom stave neobmedzene rozpustné, kým v tuhom stave nevytvárajú ani vzájomný roztok ani chemickú zlúčeninu

Oblasť I - jednofázový kvapalný roztok (tavenina) (f = 1, v = 2)

 krivky Eb a Ea sa nazývajú likvidus

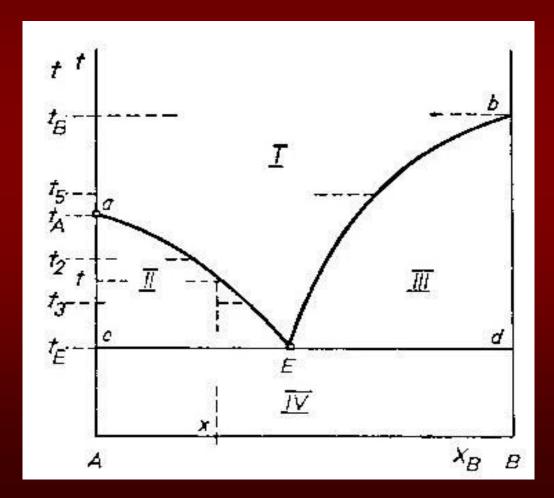


Oblasť II - vyjadruje koexistenciu dvoch fáz – kvapalného roztoku (taveniny) a čistej tuhej zložky A (f = 2, v = 1)

Oblasť III - vyjadruje koexistenciu kvapalnej fázy a čistej tuhej zložky B (f=2, v=1)

Oblasť IV zodpovedá mechanickej zmesi tuhých zložiek A a B

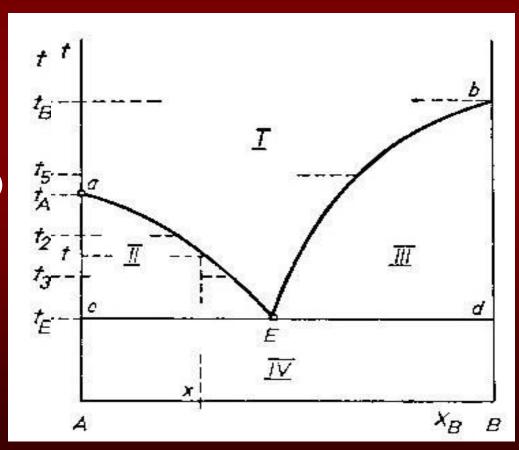
(f=2, v=1)



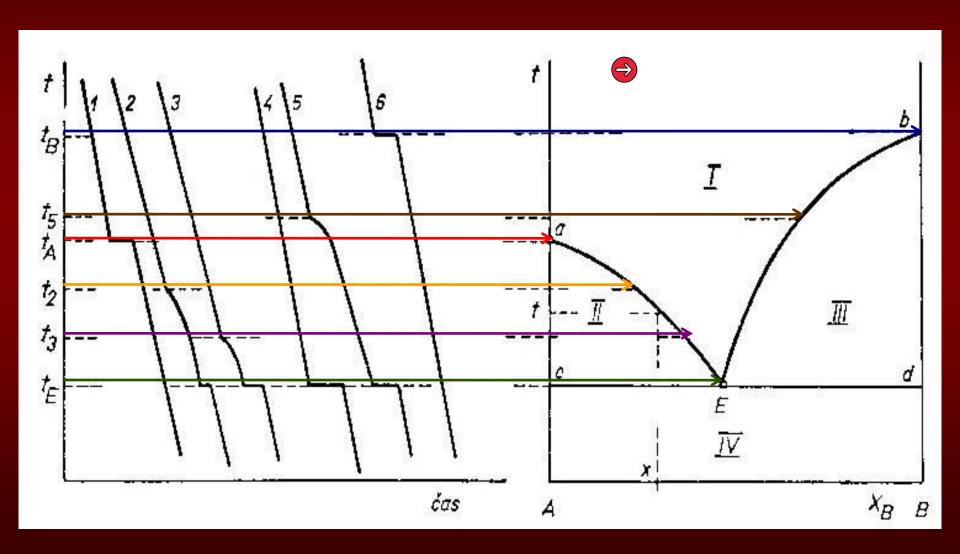
Pri teplote t_E sú vedľa seba v rovnováhe 3 fázy (tuhá A, tuhá B, kvapalný roztok A +B) \Rightarrow sústava je nonvariantná (f=3, k=2, v=2+1-3=0), nazýva sa *eutektikum* \Rightarrow za daného tlaku môže sústava existovať len pri určitom konštantnom zložení a určitej presne danej konštantnej teplote vyjadrenej bodom E, *eutektický bod*

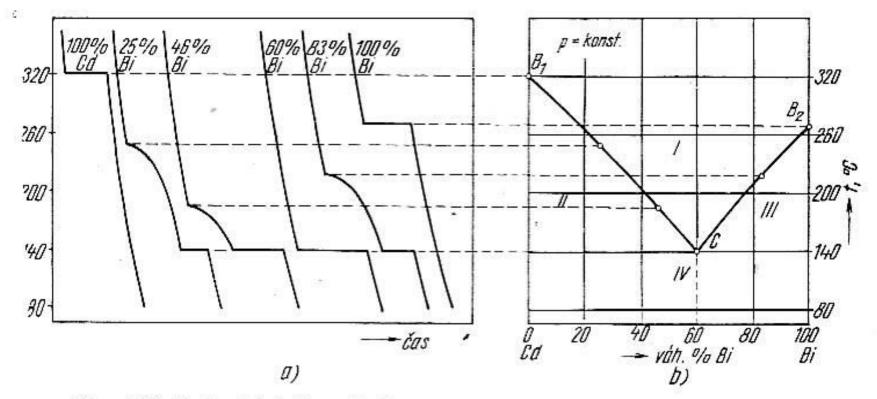
Pod priamkou *cEd* (solidus) už nemôže existovať kvapalný roztok ⇒ len tuhé fázy (čisté tuhé látky)

Pri teplotách nad krivkami aE a bE (likvidus) existuje v sústave len kvapalná fáza



Fázový diagram možno zostrojiť na základe *termickej analýzy*, t.j. sledovaním časového priebehu teploty pri ochladzovaní kvapalného roztoku ⇒ *krivky chladnutia*

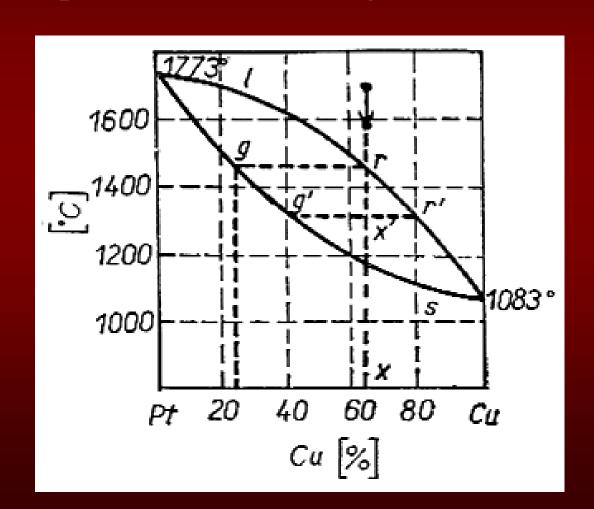




Obr. 140. Izobarický fázový diagram soustavy kadmium—vizmut (b), sestrojený z křivek chladnutí (a)

I - směsná tavenina, II - tuhé kadmium a tavenina nasycená kadmiem, III - tuhý vizmut a tavenina nasycená vizmutem, IV - tuhé kadmium a tuhý vizmut

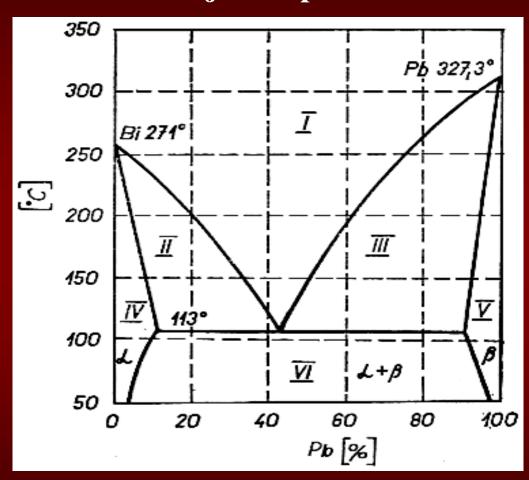
Binárna sústava II. typu - zložky A a B sú navzájom aj v tuhej fáze neobmedzene rozpustné, t.j. vytvárajú tuhý roztok (zmesové kryštály) ⇒ proces tuhnutia je veľmi podobný kondenzácii dvoch navzájom neobmedzene rozpustných kvapalín zo zmesi ich pary (napr. Cu + Pt, Fe + Ni, Ag + Au, Cu + Ni, ...)



Fázový diagram sústavy Pt + Cu Binárna sústava III. typu - zložky sú v tuhej fáze navzájom obmedzene rozpustné ⇒ prechod medzi dvoma krajnými prípadmi dokonalej rozpustnosti a dokonalej nerozpustnosti

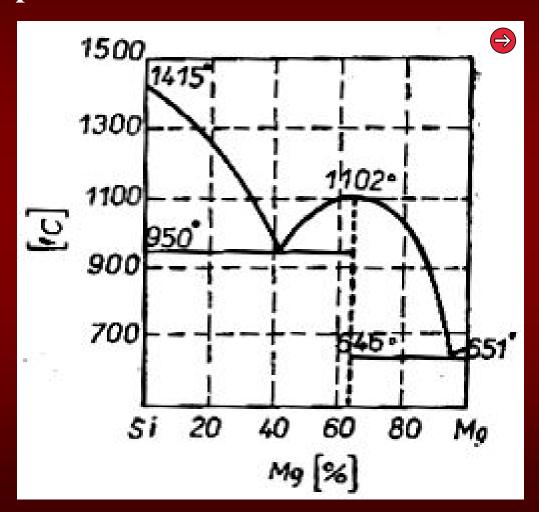
v tuhej fáze

Oblast' I - kvapalná fáza
Oblast' II - koexistencia kvapalnej
taveniny a tuhej fázy α
(roztok Pb v Bi)
Oblast' III - rovnováha taveniny
a tuhej fázy β
(tuhý roztok Bi v Pb)
Oblasti IV a V - homogénny tuhý
jednofázový roztok α a β
Oblast' VI - mechanická zmes
oboch tuhých fáz α + β



Izobarický fázový diagram sústavy Bi + Pb

Binárna sústava IV. typu - zložky A a B pri vzájomnom rozpúšťaní spolu chemicky reagujú za vzniku tretej zložky AB ⇒ treba zostrojiť dva diagramy - jeden pre roztok zložiek A v AB, druhý pre roztok AB v B



Kongruentný bod - bod, v ktorom má roztok rovnaké zloženie ako tuhnúca fáza (maximum krivky)

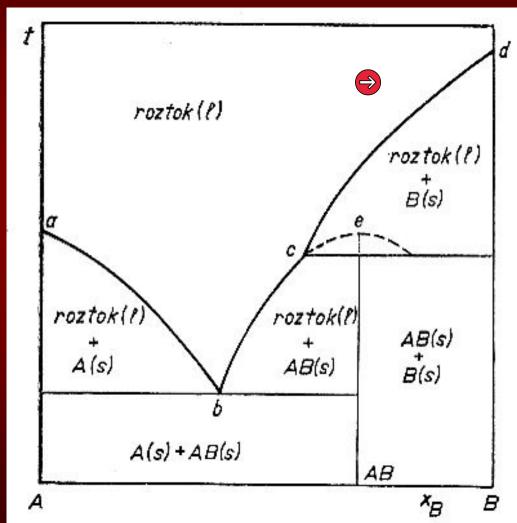
Kongruentná zlúčenina zlúčenina, ktorá je v rovnováhe s kvapalným roztokom rovnakého zloženia

Izobarický fázový diagram sústavy Si + Mg

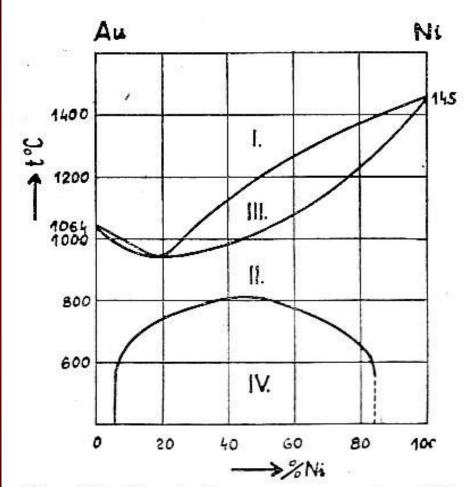
Binárna sústava V. typu - zložky tvoria tuhú zlúčeninu, ktorá nie je stála pri svojom bode topenia ⇒ niekedy sa tuhá zlúčenina rozkladá skôr než sa dosiahne jej bod topenia ⇒ zlom na krivke (Au + Sb)

Inkongruentný bod - bod, v ktorom má roztok iné zloženie ako tuhnúca fáza (c)

Inkongruentná zlúčenina zlúčenina, ktorá nemôže byť v rovnováhe s kvapalinou rovnakého zloženia



Binárna sústava VI. typu - zložky A a B sa v kvapalnej fáze rozpúšťajú iba čiastočne (Pb + Zn, Fe + Cu, Cu + Cu₂O)

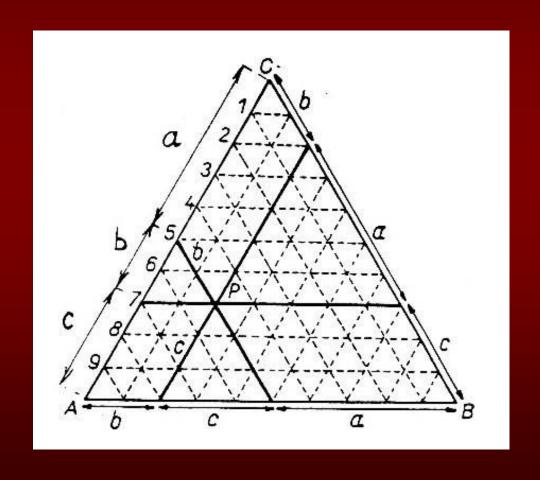


Obr. 185. Fázový diagram soustavy Au — Ni. Oblast homogenní taveniny (I); oblast homogenní tuhé fáze (II); oblast koexistence kapaliny a tuhé fáze (III); oblast koexistence obou tuhých fází (IV).

Trojzložkové sústavy

V trojzložkovej sústave - $k=3 \Rightarrow v=5-f \Rightarrow$ v rovnováhe je možných 5 fáz vedľa seba

Pri stálom tlaku a stálej teplote sa zloženie trojzložkových sústav graficky znázorňuje pomocou – Gibbsovho trojuholníka

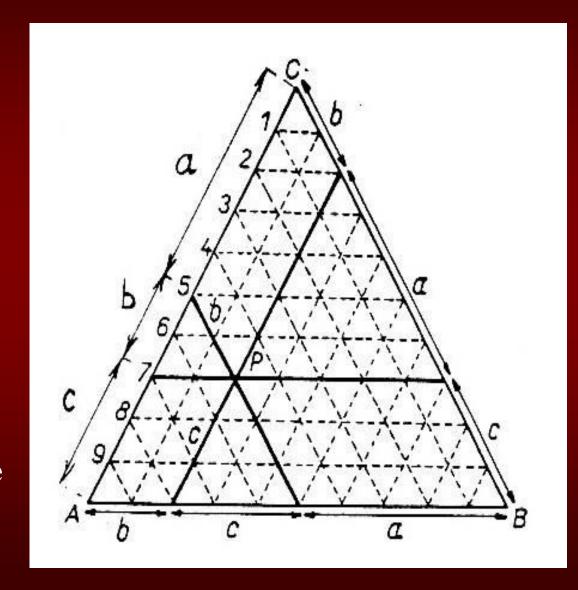


Gibbsov koncentračný trojuholník

Vrcholy A, B, C predstavujú čisté zložky

Body ležiace na stranách trojuholníka odpovedajú binárnej zmesi a udávajú mólový (hmotnostný) zlomok príslušných zložiek tejto zmesi

Každý bod vnútri trojuholníka zodpovedá ternárnej sústave a určuje mólové zlomky všetkých troch zložiek



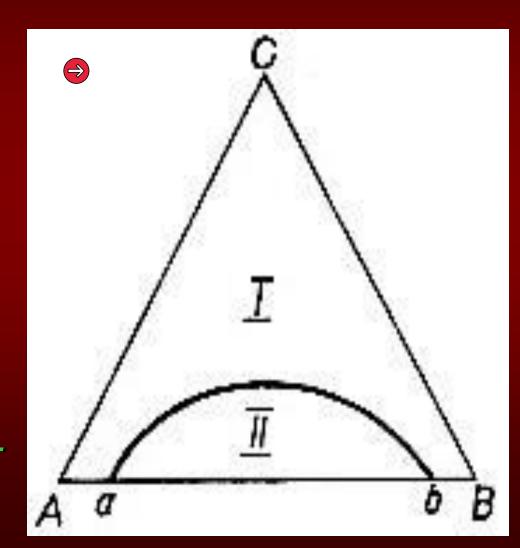
Izotermický fázový diagram ternárnej sústavy s obmedzene miešateľnými zložkami A – B a neobmedzene rozpustnými zložkami A – C a B – C (A: chloroform, B: voda, C: kyselina octová)

Binodálna krivka:

- krivka rozpustnosti A v B a B v A v závislosti od koncentrácie zložky C
- rozdeľuje trojuholníkový diagram na dve oblasti

Oblast' I - jednofázová homogénna sústavu

Oblast' II - oblast' odmiešania - dve kvapalné fázy vedľa seba



Rozdeľovací zákon

- majme sústavu dvoch navzájom sa nemiešajúcich kvapalín s látkou rozpustenou v týchto dvoch kvapalinách

Za rovnováhy

$$\mu_1 = \mu_2$$

alebo

$$\mu_1^0 + RT \ln a_1 = \mu_2^0 + RT \ln a_2$$

Z toho dostaneme

$$\left| \frac{a_1}{a_2} = \exp\left(\frac{\mu_2^0 - \mu_1^0}{RT}\right) = k \right| \quad k - rozdel'ovaci koeficient$$

Rozdeľovací zákon - pomer aktivít látky rozpustenej v dvoch stýkajúcich sa kvapalinách je pri stálej teplote konštantný

Pre zriedené roztoky
$$\frac{x_1}{x_2} = k$$
 alebo $\frac{c_1}{c_2} = k$

Keď je koncentrácia jednej nasýtenej vrstvy (rozpustnosť) S_1 a druhej S_2 , platí

$$\frac{S_1}{S_2} = k$$

Všeobecnejšia forma rozdeľovacieho zákona (W. Nernst, 1890) – každá látka sa medzi dvoma fázami rozdeľuje svojím vlastným rozdeľovacím koeficientom nezávisle od prítomnosti iných látok

- rozdeľovací zákon umožňuje nájsť najvhodnejšie podmienky pre *extrakciu* látky z roztoku

Extrakcia

- extrakcia látky z roztoku pretrepaním s iným rozpúšťadlom,
 v ktorom sa daná látka rozpúšťa lepšie
- najvýhodnejšie možno extrahovať s čo najmenšími podielmi extrahujúceho rozpúšťadla

Nech je napríklad v 1 litri vody rozpustených g gramov látky a na extrakciu je k dispozícii 1 liter benzénu:

- po extrakcii
$$\frac{g_1}{g_2} = k$$

Keďže platí
$$g_1 + g_2 = g$$

 \Rightarrow množstvo, ktoré po extrakcii zostane vo vodnej vrstve g_1

$$g_1 = g \; \frac{k}{1+k}$$

Ak namiesto jednej extrakcie celým litrom extrahujeme postupne n ráz množstvom 1/n litra benzénu, platí po prvej extrakcii:

Všeobecne po n extrakciách

$$g_1^{\prime n} = g \left(\frac{kn}{1+kn}\right)^n$$

Porovnaním tohto vzťahu s

$$g_1 = g \; \frac{k}{1+k}$$

 \Rightarrow

zistíme, že $g_1^{\prime n}$ (množstvo, ktoré po n-násobnej extrakcii zostane vo vodnej vrstve) *je menšie* ako g_1 (množstvo, ktoré po extrakcii celým litrom naraz zostane vo vodnej vrstve)

ROVNOVÁHA V MEDZIFÁZOVÝCH OBLASTIACH Adsorpcia na tuhom fázovom rozhraní

Adsorpcia plynov a pár

Adsorpcia:

- jav na rozhraní fáz, je založený na zvýšení koncentrácie zložky v tenkej vrstve medzifázovej oblasti v porovnaní s rovnako hrubou vrstvou v objeme fázy
- pohlcovanie na povrchu v podobe tenkej pril'ahlej vrstvy

Absorpcia - rozpúšťanie vnútri adsorbenta

Obidva deje prebiehajú často súčasne ⇒ *sorpcia*

Podľa charakteru síl, ktoré pôsobia medzi adsorbentom a adsorbovanou látkou, rozlišujeme tri druhy adsorpcie:

I. fyzikálnu (molekulovú, nepolárnu) ⇒ pomerne slabé medzimolekulové Van der Waalsove sily

II. chemickú (aktivovanú tzv. chemisorpciu) ⇒ veľmi pevné sily podobné chemickej väzbe

III. polárnu (iónovú, najčastejšie z roztokov) ⇒ elektrostatické coulombovské príťažlivé sily

Fyzikálna adsorpcia

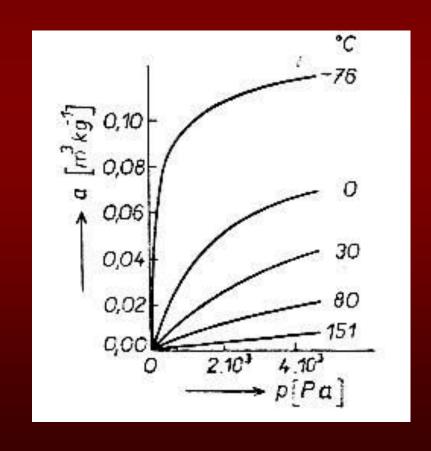
- prebieha na povrchu tuhých látok pri relatívne nízkych teplotách
- \Rightarrow

- pri konštantnom tlaku sa s teplotou zmenšuje
- sprevádza ju uvoľňovanie malých adsorpčných tepiel

Adsorpčná izoterma:

 vyjadruje závislosť adsorbovaného množstva plynu od tlaku pri stálej teplote

Adsorpčné izotermy CO₂ na uhlí pri rôznych teplotách



Pri adsorpčnej rovnováhe je jednotkový povrch čiastočne pokrytý adsorbovanými molekulami \Rightarrow časť povrchu q bude pokrytá monomolekulovou vrstvou a zvyšok (1-q) bude voľný, pri úplnom zakrytí povrchu platí q=1 pričom $a=a_{max}$

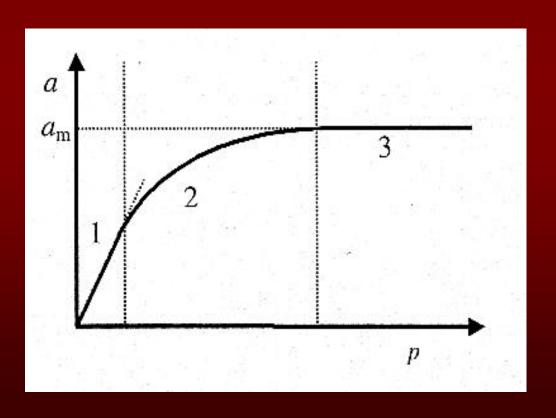
Langmuirova adsorpčná izoterma

$$a = a_{\text{max}} \frac{bp}{1 + bp}$$

- a je množstvo adsorbovaných mólov adsorbenta na 1 g
- konštanta *b adsorpčný koeficient*

Langmuirova adsorpčná izoterma bola odvodená za týchto zjednodušených predpokladov:

- celý povrch tuhej fázy má rovnakú povrchovú aktivitu
- každé aktívne centrum môže viazať iba jednu molekulu
- medzi adsorbovanými molekulami nedochádza k žiadnej interakcii
- pri adsorpcii sa na povrchu vytvorí monomolekulová vrstva





Langmuirova adsorpčná izoterma

V oblasti nízkych tlakov sa často používa Freundlichova adsorpčná izoterma:

$$a = k p^{\frac{1}{n}}$$

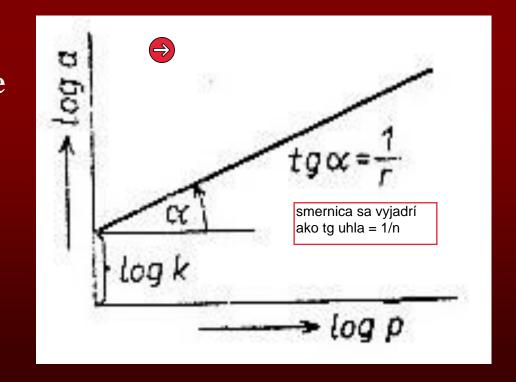
- konštanta 1/n závisí od teploty, má hodnotu medzi 0,2 až 0,9 a pri vyšších teplotách sa blíži k jednej

- konštanta k závisí od charakteru adsorbenta a adsorbovanej

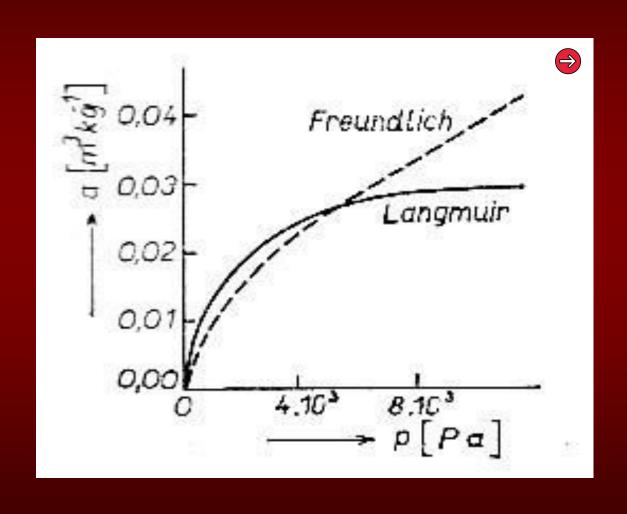
látky

Po zlogaritmovaní výrazu pre Freundlichovu adsorpčnú izotermu sa jednotlivé konštanty stanovia graficky

$$\log a = \log k + \frac{1}{n} \log p$$



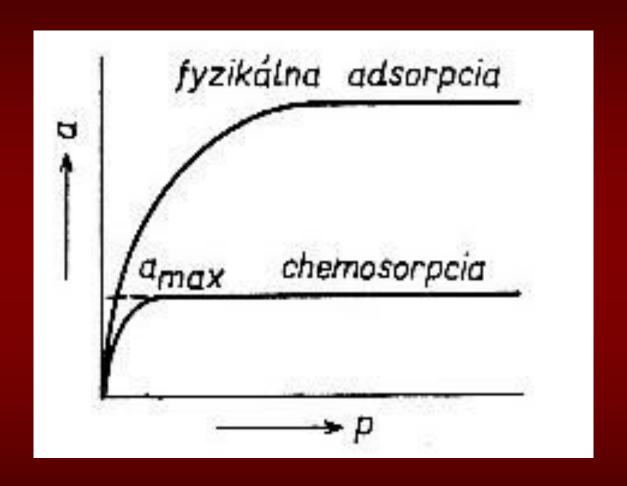
Langmuirova a Freundlichova adsorpčná izoterma pre adsorpciu dusíka na sľude



Chemisorpcia

- rýchlosť viazania molekúl povrchom pri nízkych teplotách je veľmi malá, pri zväčšovaní teploty rýchle rastie ⇒ aktivovaná adsorpcia
- je sprevádzaná veľkými tepelnými efektmi
- možno ju považovať za druh chemickej reakcie medzi adsorbentom a adsorbovanou látkou

Maximálne množstvo adsorbovaných molekúl pri zvolenej teplote charakterizuje hodnota a_{max}



Adsorpčná izoterma vodíka na povrchu volfrámu pri fyzikálnej adsorpcii a pri chemisorpcii

Polárna adsorpcia

- kladné a záporné ióny sa adsorbujú v rôznej miere
- prechodná medzi fyzikálnou adsorpciou a chemisorpciou
- jednoduchá selektívne sa adsorbuje jeden druh iónov
- výmenná adsorbovaný ión sa v povrchu mení na na iný kvalitatívne odlišný ión – iónomeniče (ionexy)

Ionexy - katexy — vymieňajú katióny - anexy — vymieňajú anióny



KONIEC