# V minulé přednášce

- •<u>Hnací síla Δ *G*</u> se musí získat tím, že soustavu přivedeme <u>do stavu dočasné nerovnováhy</u>.
- •Termodynamická <u>hnací síla</u> Δ*G* < 0 je pro uskutečnění přeměny podmínkou <u>nutnou, nikoliv</u> však <u>postačující</u>. O tom, zda k přeměně skutečně dojde, <u>rozhodnou</u> <u>parametry kinetické</u>.

•Fázové složení systému podle jeho složení a teploty je možné zanést do fázového diagramu

# V této přednášce:

- Kinetická podmínka termodynamické reakce
- Difúze jako tepelně aktivovaný kinetický děj
- Fázové diagramy s invariantními reakcemi

Kromě hnací síly (v podobě ΔG) potřebuje termodynamický systém ještě další podmínku, aby umožnila reakci (tavení, změnu mřížky...)

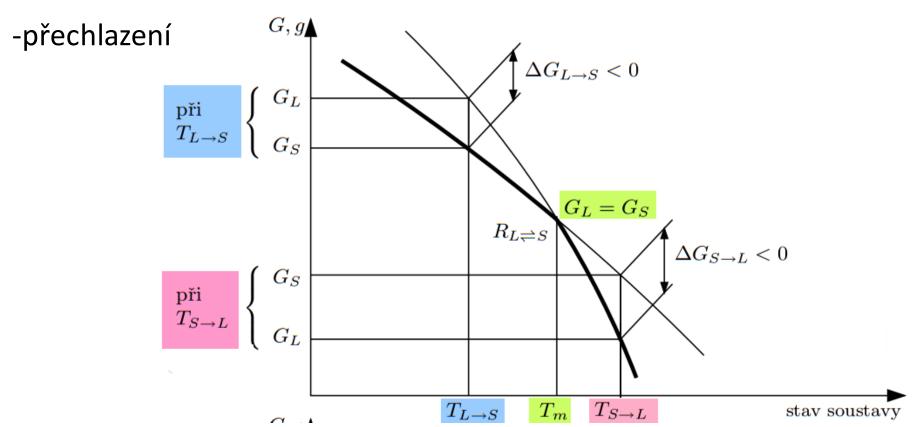
Popisem této druhé podmínky se zabývá

# Kinetika

# Termodynamické hledisko – je reakce vůbec možná??

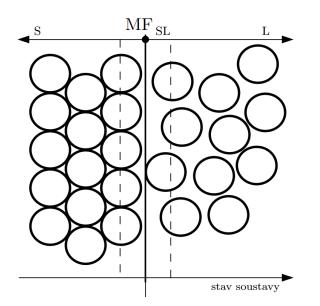
Kontrolujeme, zda pro reakci platí, že  $\Delta G < 0$ 

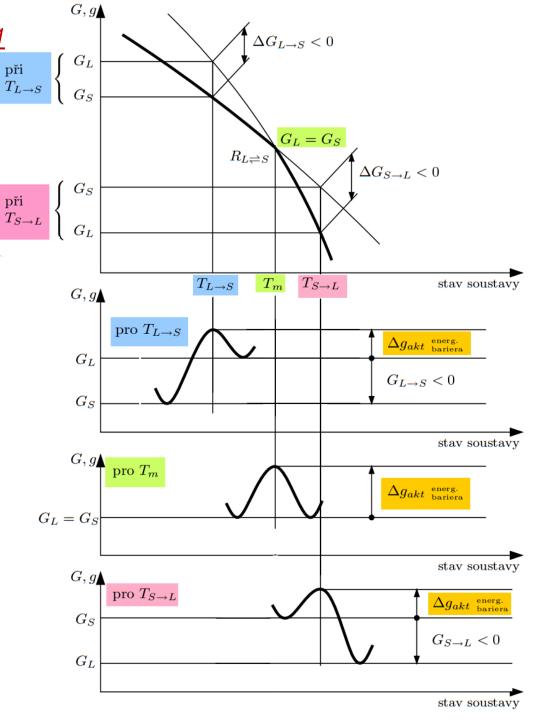
-Přehřátí



<u>Vztah mezi termodynamikou a</u> kinetiko<u>u</u>

Krystalizace a tavení čisté látky (analogicky i alotropické přeměny v čisté látce).





# Základní pojmy kinetiky

- Energetická bariéra je energetická překážka mezi výchozím a konečným stavem soustavy.
- Aktivační energie přeměny (děje) je energie potřebná k překonání energetické bariéry mezi oběma stavy; určuje se pomocí Arrheniovy rovnice pro daný děj – kombinací experimentů a výpočtů
- Fluktuace energie je proměnlivá a krátkou dobu trvající kladná nebo záporná odchylka energie jednotlivých částic od průměrné hodnoty energie, která charakterizuje soustavu jako celek.
- Energetickou bariéru překonávají jednotlivé částice postupně vlivem fluktuace své energie. Je-li fluktuace energie (aktivační energie) kladná a větší než energetická bariéra, částice se vlivem termodynamické hnací síly přeměny přemístí, přejde z původní do nově vznikající fáze.

# Základní pojmy kinetiky

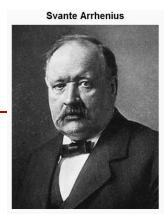
- Přeměny probíhají postupně tvorba zárodků nové fáze a jejich růst
- V závislosti na teplotě probíhají přeměny různou rychlostí a trvají různou dobu; (rozeznáváme rychlost nukleace, rychlost růstu a celkovou rychlost přeměny); obecná rychlost přeměny je popsána Arrheniovou rovnicí
- Postupný vznik nové a zánik staré fáze při dané teplotě znázorňuje kinetická křivka
- Kinetický (transformační) diagram ukazuje časový průběh dané přeměny při různých teplotách

Vývoj nové fáze od nukleace přes růst, popis tohoto děje kinetickou křivkou bude v přednášce o fázových reakcích (za dva týdny)

### Arrheniova rovnice

 Arrheniova rovnice vyjadřuje obecnou <u>rychlost</u> libovolného izotermického (difuzního) <u>děje</u> v <u>závislosti</u> na teplotě

$$y' = A \cdot \exp\left(-\frac{Q}{R \cdot T}\right)$$



Born Svante August Arrhenius 19 February 1859 Wik Castle, Sweden

Died 2 October 1927 (aged 68) Stockholm, Sweden

Fields Physics, chemistry
Institutions Royal Institute of Technology

a mater Uppsala University Stockholm University

Kde: y' – rychlost sledovaného děje, fyzikální rozměr je různý podle děje (např. frekvence přeskoků [s<sup>-1</sup>], rychlost růstu průměru zrna [m.s<sup>-1</sup>], rychlost růstu plochy zrna [m<sup>2</sup>s<sup>-1</sup>] apod.;

A – rychlostní konstanta sledovaného děje, fyzikální rozměr stejný jako y´

Q – aktivační energie sledovaného děje [J.mol<sup>-1</sup>]

R – molární plynová konstanta; R = 8,314 [J.mol<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>]

T – teplota děje [K]

 $\exp\left(-\frac{Q}{R \cdot T}\right)$  statistická pravděpodobnost, že soustava má k dispozici aktivační energii Q k uskutečnění děje

Čím větší jsou hodnoty A a T, a čím menší je hodnota Q, tím rychleji daný děj probíhá.

### Arrheniova rovnice

- Arrheniova rovnice slouží k určení číselné hodnoty konstanty A a aktivační energie Q uvažovaného děje. Vychází se z experimentálního zjištění jeho rychlosti y´ za různých teplot, následné grafické analýzy a závěrečných výpočtů
- Pro usnadnění grafické a regresní analýzy se Arrheniova rovnice převede logaritmováním do lineárního tvaru

$$\ln y' = \ln A - \frac{Q}{R} \cdot \frac{1}{T}$$

což je úsekový tvar rovnice přímky v souřadnicích ln y' -1/T.

 Do souřadného systému ln y´ - 1/T se vynesou experimentálně určené hodnoty rychlostí děje

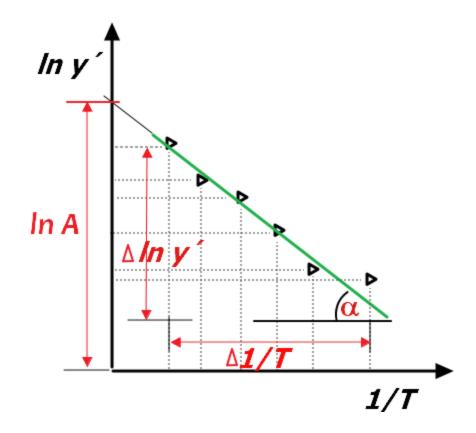
# Výpočet parametrů Arrheniovy rovnice z experimentálních bodů

$$y' = A \cdot \exp\left(-\frac{Q}{R \cdot T}\right)$$

$$\ln y' = \ln A - \frac{Q}{R} \cdot \frac{1}{T}$$

- schematicky výpočet veličin A a Q
- Konstanta A určuje výškovou polohu regresní přímky, aktivační energie Q její směrnici (strmost), tj. sílu závislosti rychlosti děje na teplotě
- Arrheniovuy rovnici použijeme při dalším studiu vícekrát (nejdříve např. v kapitole " Difuze")

$$-\frac{Q}{R} = \tan \alpha = \frac{\Delta \ln y}{\Delta \frac{1}{T}}$$



Příkladem velmi důležitého děje, kde je kinetická podmínka zásadní je

# Difuze

## Podstata difúze

- Difúze je přenosový děj, při němž dochází k přemístění difundující látky základním materiálem - většinou z míst, kde je difundující látky více do míst, kde je jí méně (koncentrační spád)
- Difúze se uskutečňuje pomocí velkého počtu náhodných přeskoků atomů nebo iontů, jejichž výsledkem je statistické zmenšení koncentračních rozdílů
- Difúze je děj samovolný (spontánní), nevratný, tepelně aktivovaný (Arrheniova rovnice)
- Cíl (konec) přenosového děje = vyrovnání rozdílů v koncentraci, dosažení rovnováhy

# Difúze - vliv skupenství

- u plynů a kapalin probíhá přemístění látky snadno, kromě toho se může uskutečnit i jinak než difúzí (např. mechanickým mícháním)
- difúze látkou v tuhém stavu je obtížná, časově náročná a je jediným možným způsobem přenosu látky – proto je významným dějem

## vliv druhu materiálu

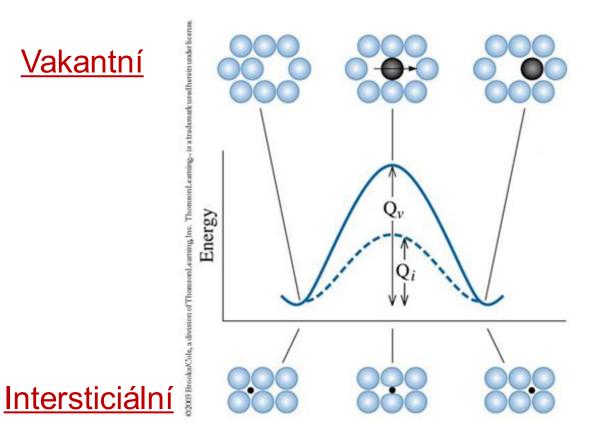
- v kovových a keramických materiálech probíhá difúze obdobným způsobem
- difúze v polymerech má jinou podstatu a charakter, vy

# Neuspořádaný tepelný pohyb atomů, iontů a vakancí

- Atomy a ionty jsou vlivem tepelné energie v neustálém neuspořádaném pohybu (např. z uzlové polohy do vedlejší vakance, z jedné intersticiální polohy do druhé, apod.)
- Rychlost pohybu atomů a iontů se vyjadřuje jako frekvence jejich přeskoků z jedné polohy do druhé,  $f[s^{-1}]$
- Rychlost difuze popisuje Arrheniova rovnice uvádí do souvislosti rychlost pohybu atomů s aktivační energií – tj. s dodatečnou energií částice, která její přeskoky umožní
- ↑ Aktivační energie ⇒ ↓ rychlost děje

## Mechanismus difúze

<u>Vakantní</u>



$$f = z \cdot v \cdot exp \left( -\frac{\Delta G_m + \Delta G_v}{R \cdot T} \right)$$

$$f = z \cdot v \cdot \exp\left(-\frac{\Delta G_m}{R \cdot T}\right)$$

z – počet nejbližších míst, do nichž může atom přeskočit

 $\nu$  – frekvence kmitavého pohybu atomů kolem uzlových poloh

 $DG_m$  = práce vynaložená na překonání meziatomové vazebné energie  $DG_v$  = práce vynaložená na přeskok vakance

## Náročnost mechanismů difúze

 Aktivační energie intersticiální difuze Qi je menší než aktivační energie vakantní Qv (samodifuze)

$$egin{aligned} oldsymbol{Q_i} &= \Delta oldsymbol{G_m} \ oldsymbol{Q_v} &= \Delta oldsymbol{G_m} + \Delta oldsymbol{G_v} \end{aligned} \qquad egin{aligned} oldsymbol{Q_i} \left\langle egin{aligned} oldsymbol{Q_v} &\Rightarrow oldsymbol{D_i} 
ight
angle oldsymbol{D_v} \end{aligned}$$

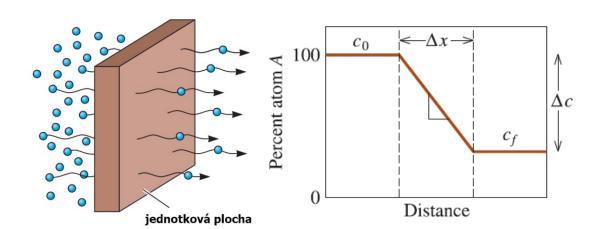
- Difuze intersticiálních atomů (intersticiální mechanismus difuze) je energeticky méně náročná a probíhá rychleji než difuze substitučních atomů (vakantní mechanismus difuze)
- Intersticiálním mechanismem se v materiálu pohybují intersticiální atomy
- Vakantním mechanismem probíhá samodifuze a difuze cizích prvků (nečistot, legur) = heterodifuze

## Difuze stacionární a nestacionární

#### stacionární

Koncentrace se s časem nemění

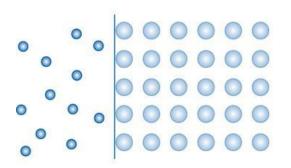
$$\frac{\partial \mathbf{c}}{\partial \boldsymbol{\tau}} = \mathbf{0}$$

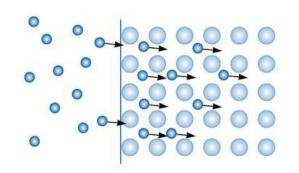


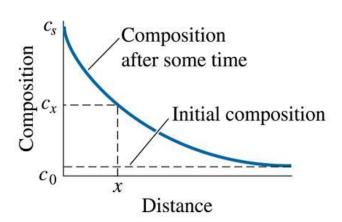
#### nestacionární

Koncentrace se s časem mění – sycení nebo ochuzování

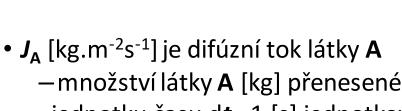
$$\frac{\partial \mathbf{c}}{\partial \boldsymbol{\tau}} \neq 0$$







## Stacionární difúze - 1. Fickův zákon



$$J_{\mathbf{A}} = -D_{\mathbf{A}} \cdot \frac{\partial c_{\mathbf{A}}}{\partial x}$$

Adolf Eugen Fick (1829-1901) 3 September 1829 Kassel, Electorate of 21 August 1901 (aged 71) -množství látky A [kg] přenesené za Physiology jednotku času d**t** =1 [s] jednotkovou Riophysics University of Zurich plochou průřezu vzorku **S**=1[m<sup>2</sup>] kolmou na směr difuze v místě, kde gradient koncentrace má příslušnou hodnotu

• D<sub>A</sub> [m<sup>2</sup>s<sup>-1</sup>] je koeficient difúze (difuzivita) látky A; má význam rychlostní konstanty difúze

je gradient koncentrace látky A; geometricky je to směrnice tečny ke křivce koncentračního profilu v daném místě x; z hlediska 1FZ je to hybná síla difuze (ve skutečnosti není hybnou silou koncentrace, ale chemický potenciál – může totiž nastat i obrácená difuze)

- $-c_{A}$  [kg.m<sup>-3</sup>] je okamžitá objemová koncentrace látky A
- -x [m] je polohová souřadnice ve směru osy x, který je směrem difúze

18

## Nestacionární difuze - 2. Fickův zákon

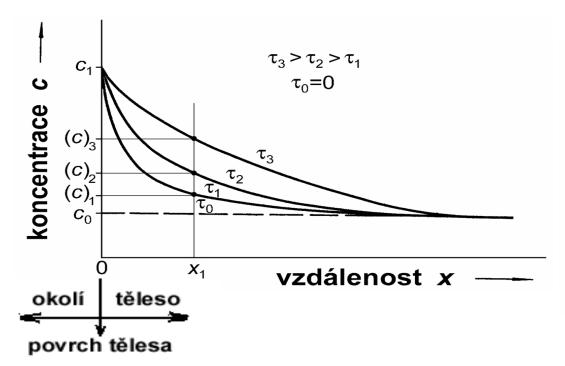
 $\frac{\partial \boldsymbol{c}}{\partial \boldsymbol{\tau}}$  změna koncentrace v závislosti na čase

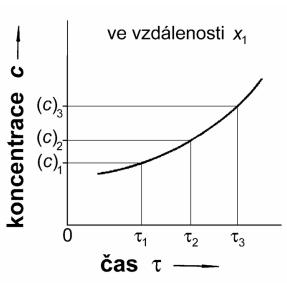
$$\frac{\partial \mathbf{c}}{\partial \boldsymbol{\tau}} = \mathbf{D} \cdot \frac{\partial^2 \mathbf{c}}{\partial \mathbf{x}^2}$$

P<sup>2</sup>c křivost koncentračního profilu v daném místě *x* 

Uvažujeme **D = konst**, reálně se s koncentrací mírně mění

#### Nasycování povrchu tělesa





# Nestacionární difúze - Difuzní článek

čas = 0100 Schodový profil dvou velmi těsně přiblížených materiálů Distance x s různým složením 100 Postupně dojde k vyrovnání koncentračního profilu zdroj i cíl difundujících 100 atomů jsou konečné 100 čas = ∞ čas = ∝ Distance x

Interface

distribuce atomů B

Interface

# 2. Fickův zákon, příklad použití

- Jakou dobu nasycování volíme při dané teplotě
- Jakou teplotu zvolit abychom v určité hloubce pod povrchem dosáhli určité koncentrace c (vliv teploty se projevuje přes hodnotu koeficientu difuze).

#### **Cementování**

 Uhlík difunduje do povrchu cementované součásti

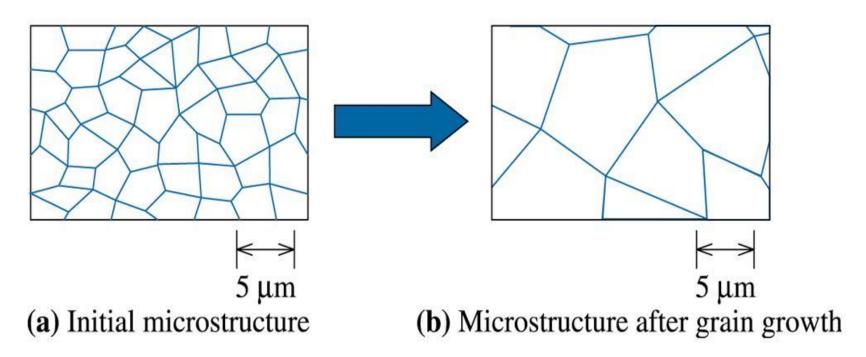


 Zvýšená koncentrace uhlíku vytváří na povrchu pevnější ocel, schopnou navíc i tepelného zpracování –zušlechtění



# Příklad využití difúze

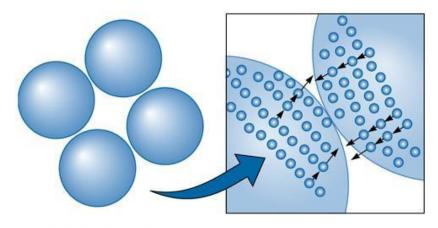
### Růst velikosti zrna



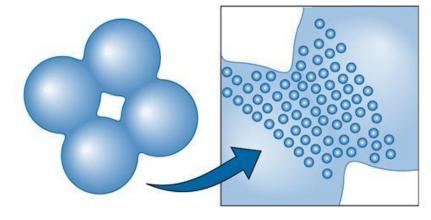
©2003 Brooks/Cole, a division of Thomson Learning, Inc. Thomson Learning is a trademark used herein under license.

# Příklad využití difúze

# Slinování keramiky



Compacted product

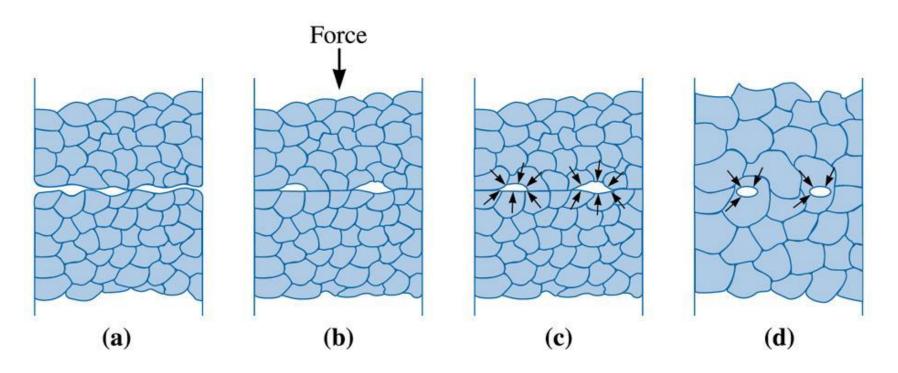


Partly sintered product

©2003 Brooks/Cole, a division of Thomson Learning, Inc. Thomson Learning is a trademark used herein under license.

# Příklad využití difúze

# Difuzní spojování



# Difúze v polymerech

- U polymerů je nejdůležitější difúze atomů nebo malých molekul mezi dlouhými polymerními řetězci. Proto z inženýrského hlediska se častěji zvažuje propustnost polymerů než difúzní koeficienty
- Propustnost se udává pomocí objemu plynu nebo páry, který projde při dané teplotě a vlhkosti za jednotku času jednotkovou plochou a jednotkovou tloušťkou uvažovaného materiálu
- Obecně platí: čím kompaktnější je struktura polymeru, tím menší je jeho propustnost; např. high-density polyethylen (HDPE) vykazuje nižší propustnost než low-density polyethylen (LDPE)
- Propustnost polymerů je rozdílná pro různé difundující látky; např. polymery s polárními skupinami (jako ethylen vinyl alcohol – EVA) propouštějí snadněji vodní páru než kyslík; polyetylén se chová výrazně opačně

Máme k dispozici několik základních nástrojů pro popis stavu a popis změn v materiálech v závislosti na jejich složení a vnějších podmínkách

- \* Gibbsův zákon fází
- \* Gibbsovu energii jako kritérium rovnováhy
- \* Aktivační energii jako kritérium kinetické možnosti reakcí a
- \* **Difuzi** jako mechanismus **pohybu atomů** v tuhé látce všechny je nutné mít na zřeteli, když se pracuje s
- \* fázovými diagramy

první jednoduché již byly v minulé přednášce, nyní zavedeme několik dalších základních tvarů

## Rovnovážné diagramy

zobrazují koncentrační rozsah existence fází, které jsou za daných vnějších podmínek (teplota T a tlak p) v rovnováze

- vynáší se v osách teplota T chemické složení c<sub>i</sub>
- diagramy jsou izobarické (p = konst.) při atmosférickém tlaku
- udávají kvalitativní i kvantitativní popis existence daných fází
- popis diagramů: fázový, strukturní
- rovnovážné diagramy:
  - soustav o dvou složkách (A,B) binární diagramy
  - soustav o třech složkách (A,B,C) ternární diagramy

## Základní binární rovnovážné diagramy

#### Předpoklady:

- složky jsou v tekutém stavu dokonale rozpustné
- složky v tuhém stavu neprodělávají překrystalizaci (nepolymorfní)

#### Rozdělení diagramů dle vzájemné rozpustnosti složek v tuhém stavu:

- \* s úplnou rozpustností Rooseboom I (ukázán již na minulé přednášce)
  - 💠 s úplnou rozpustností a s minimem Rooseboom II
  - 💠 s úplnou rozpustností a s maximem Rooseboom III
- ❖ s úplnou nerozpustností a **eutektickou reakcí** Rooseboom V
- s částečnou rozpustností a eutektickou reakcí Rooseboom Va
- 💠 s částečnou rozpustností a **peritektickou reakcí** Rooseboom 🛚

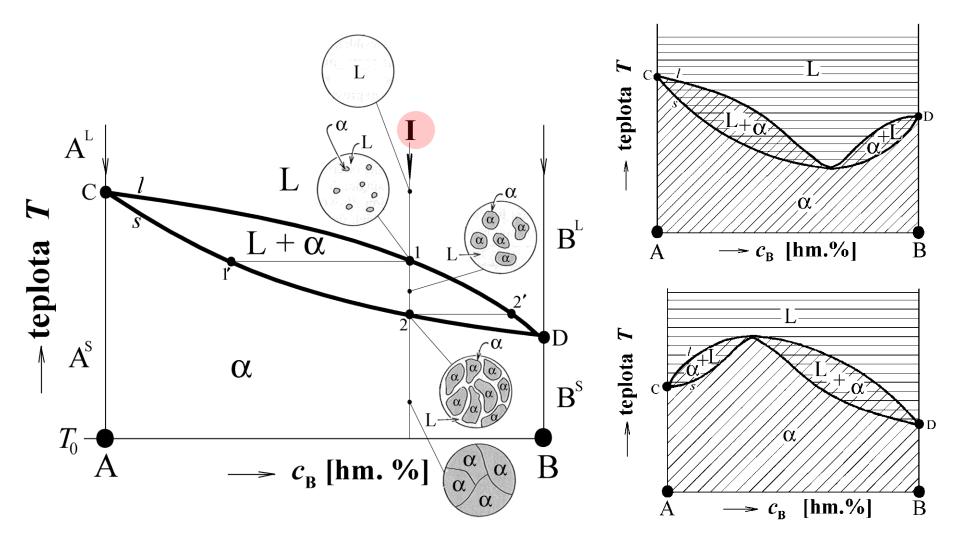
# BRD podle vzájemné rozpustnosti obou komponent

úplně rozpustné eutektická reakce peritektická reakce bez změny rozpustnosti rozpustnost klesající v tuhém stavu rozpustnost rostoucí rozpustnost

<u>úplně nerozpustné</u>

# BRD s úplnou rozpustností

Např.: Ni – Cu, Au – Pt, Au – Ag, Bi – Sb MgO – FeO, MgO – NiO

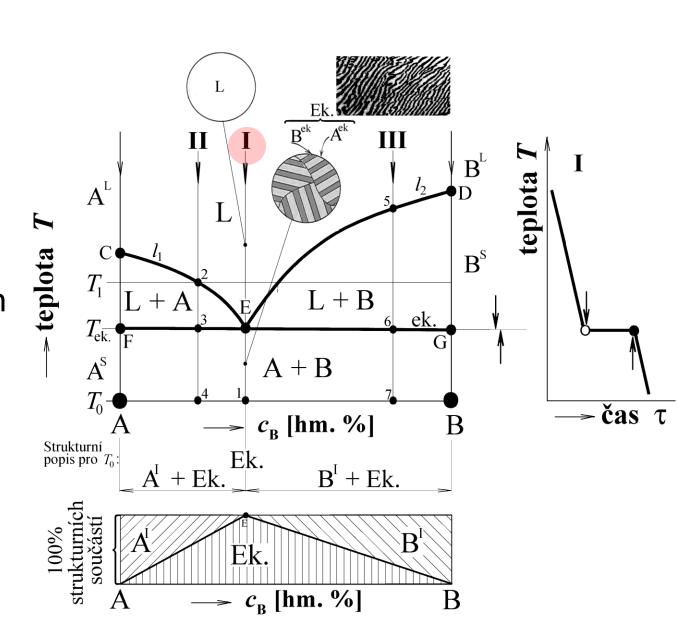


## BRD s úplnou nerozpustností a eutektickou reakcí

- Např.: Sn-Zn, Bi-Cd

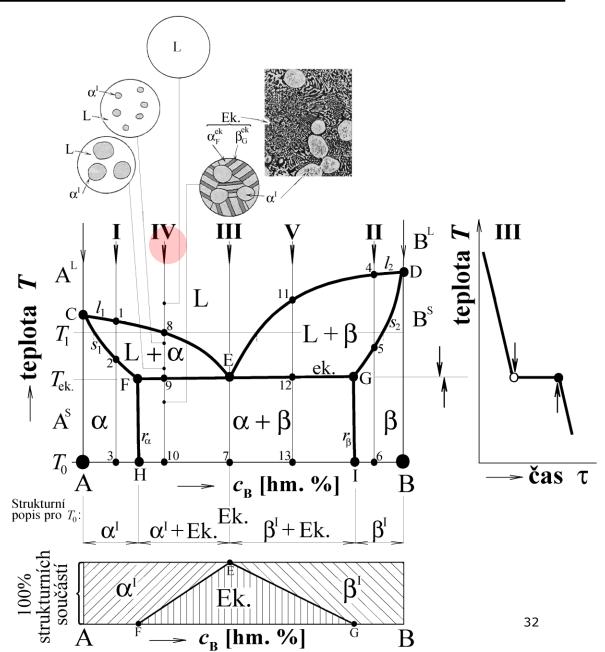
### Eutektická reakce

$$v = 0$$
 $L_E \rightarrow (A + B)$ 
 $(A + B)$  eutektikum



# BRD s částečnou rozpustností a eutektickou reakcí

Eutektická reakce v = 0  $L_E \rightarrow (\alpha_F + \beta_G)$  $(\alpha_F + \beta_G)$  eutektikum



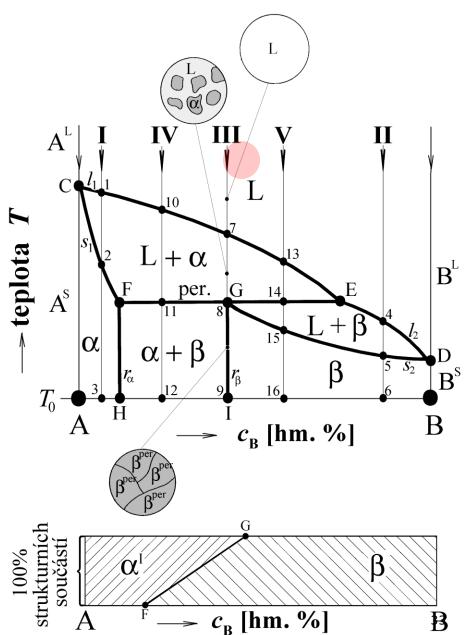
# BRD <u>s částečnou rozpustností a peritektickou</u> reakcí

#### Peritektická reakce

$$v = 0$$

$$\alpha_F + L_E \rightarrow \beta_G$$

 $\beta_G$  peritektikum



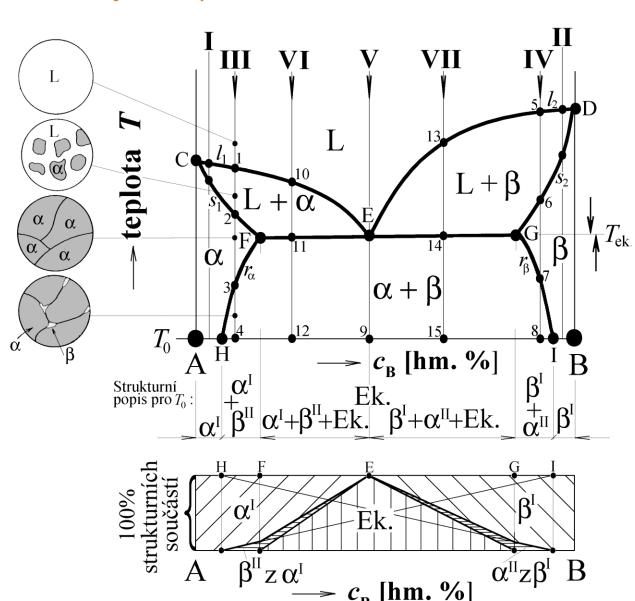
# Binární rovnovážné diagramy se změnou rozpustnosti v tuhém stavu

- složky jsou v tekutém stavu dokonale rozpustné
- složky neprodělávají překrystalizaci v tuhém stavu
- Varianty diagramů dle způsobu krystalizace a změny rozpustnosti:
  - s eutektickou reakcí s oboustrannou částečnou klesající nebo vzrůstající rozpustností v tuhém stavu
  - s peritektickou reakcí s oboustrannou částečnou klesající nebo vzrůstající rozpustností v tuhém stavu

#### BRD s eutektickou reakcí se změnou rozpustnosti v tuhém stavu

s oboustrannou částečnou klesající rozpustností v tuhém stavu

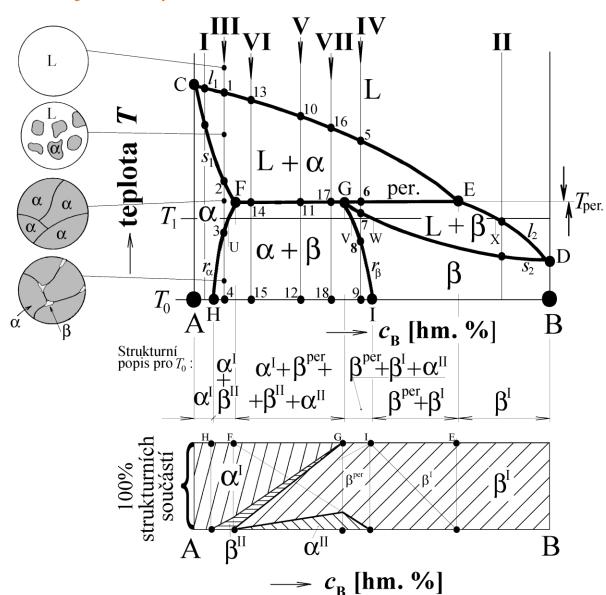
Eutektická reakce v = 0  $L_E \rightarrow (\alpha_F + \beta_G)$  $(\alpha_F + \beta_G)$  eutektikum



### BRD s peritektickou reakcí se změnou rozpustnosti v tuhém stavu

s oboustrannou částečnou klesající rozpustností v tuhém stavu

Peritektická reakce v = 0  $\alpha_F + L_E \rightarrow \beta_G$   $\beta_G$  peritektikum



#### Binární rovnovážné diagramy s intermediární fází

#### Předpoklady:

- složky jsou v tekutém stavu dokonale rozpustné
- složky jsou v tuhém stavu vzájemně nerozpustné
- \* při určité koncentraci složek se tvoří intermediární fáze

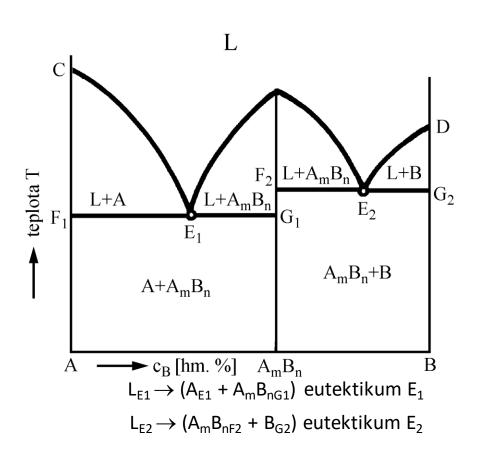
#### Rozdělení diagramů:

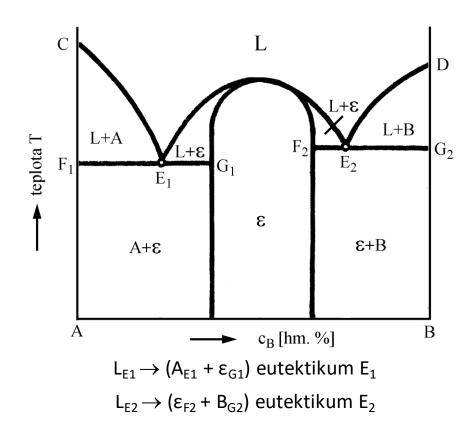
- s intermediární fází o neproměnném složení
- s intermediární fází o **proměnném** složení

# Binární rovnovážné diagramy s intermediární fází

s intermediární fází o **neproměnném** složení

s intermediární fází o **proměnném** složení

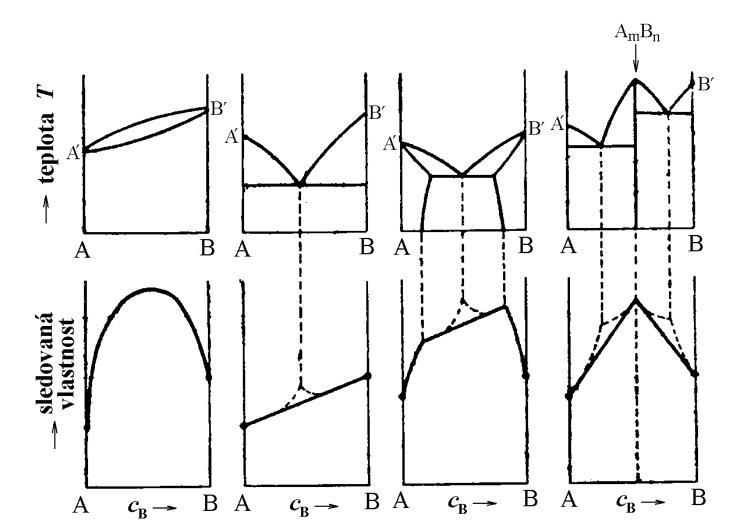




#### Informace, které nesou fázové diagramy

Mimo fázové složení a možnost odhadnout mikrostrukturu.

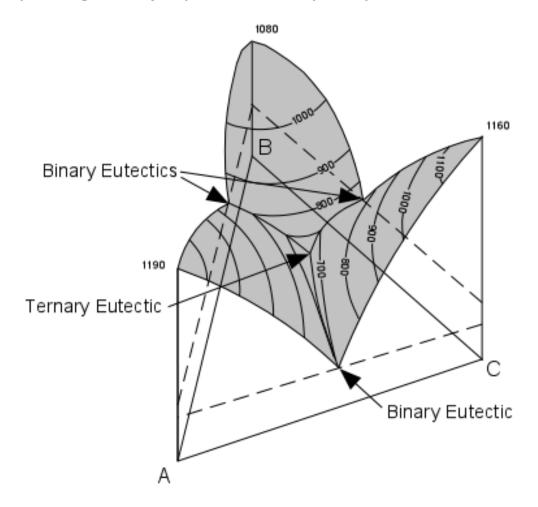
Diagramy udávají informativní průběhy některých vlastností (tvrdost, pevnost, elektrický odpor)



#### Vícesložkové soustavy

#### Ternární slitiny

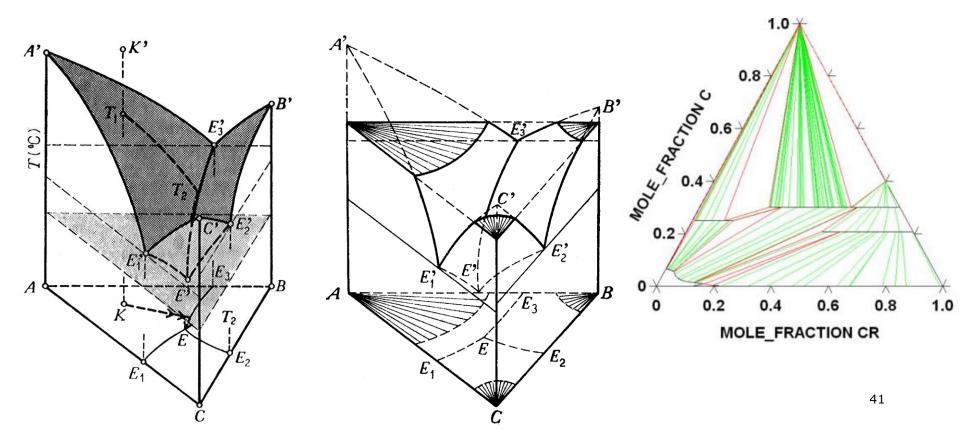
- způsob zobrazování složení slitin v rovnostranném trojúhelníku
- rovnovážný diagram je prostorový, teplota se zobrazuje v prostoru

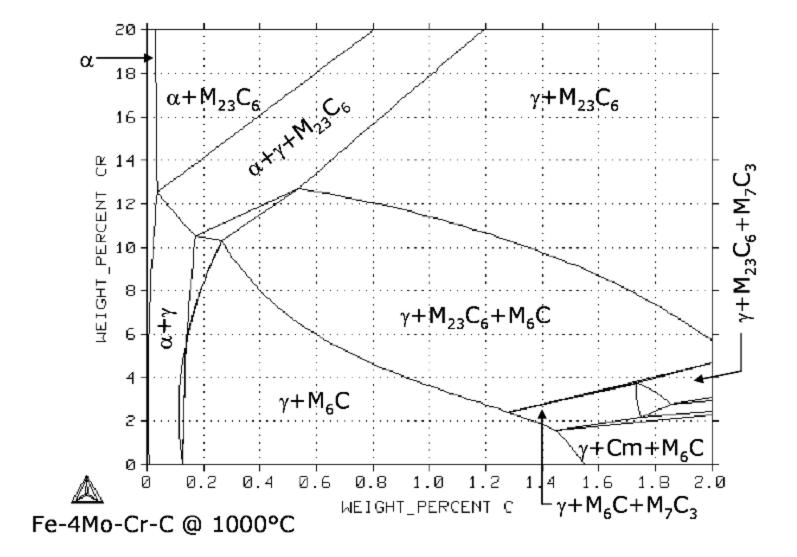


#### Vícesložkové soustavy

#### Ternární slitiny

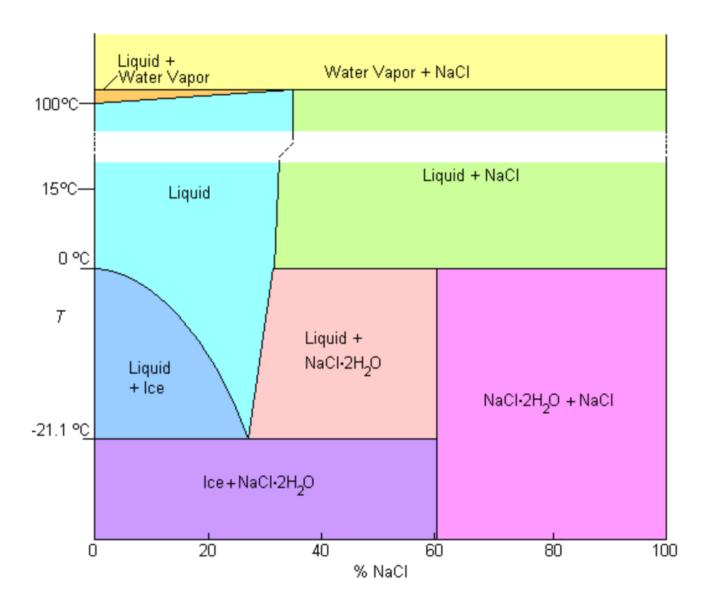
řezy ternárními diagramy: horizontální pro konstantní teplotu vertikální pro daná složení (pseudobinární diagram)



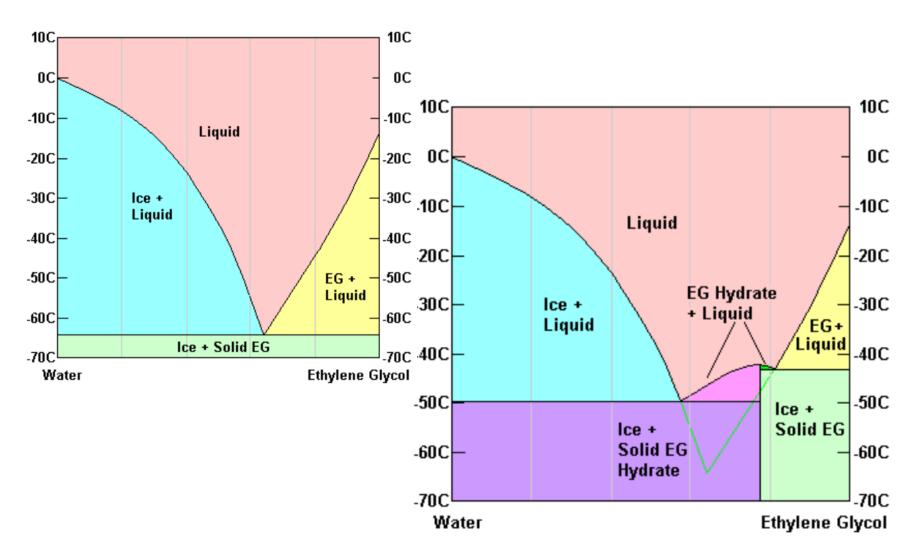


# Voda - sůl

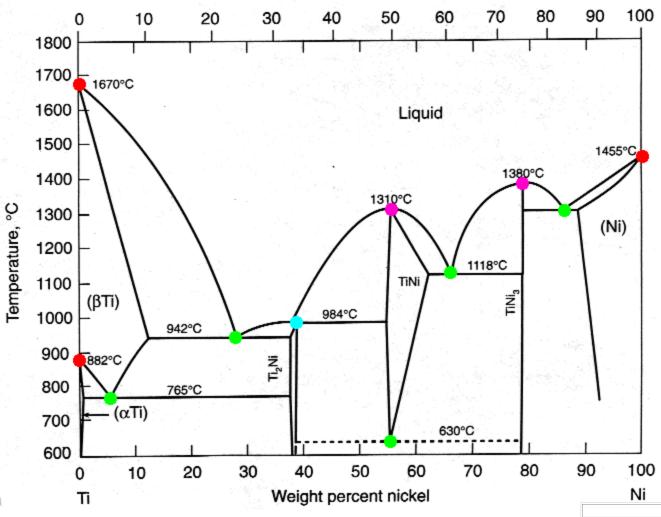
#### **Salt and Water**



#### Voda – glykol; metastabilní, tvoří hydrát



#### Atomic percent nickel



Туре	Temperature	Composition
Pure Metal Melting Point (INVARIENT)	1670C	0wt%Ni
Pure Metal Crystal Structure Change (INVARIENT)	882C	0wt%Ni
Eutectoid	786C	5wt%Ni
Eutectic	942C	28wt%Ni
Peritectic	984C	38wt%Ni
Eutectoid	630C	55wt%Ni
Congruent Melting Point	1310C	55wt%Ni
Eutectic	1118C	67wt%Ni
Congruent Melting Point	1380C	78wt%Ni
Eutectic	1300C	85wt%Ni
Pure Metal Melting Point (INVARIENT)	1455C	100wt%Ni

Příští přednáška se bude zabývat fázovými diagramy kde složky jsou polymorfní, většinu přednášky věnujeme systému Fe-Fe<sub>3</sub>C