

آیا جزوه را از سایت ما دانلود کرده اید؟

کتابخانه الکترونیکی PNUEB

پیام نوری ها بستاپید

مزایای عضویت در کتابخانه PNUEB :

دانلود رایگان و نامحدود خلاصه درس و جزوه

دانلود رایگان و نامحدود حل المسائل و راهنمای

دانلود کتابچه نمونه سوالات دروس مختلف پیام نور با جواب

WWW.PNUEB.COM

کتابچه نمونه سوالات چیست:

سایت ما اقتدار دارد برای اولین بار در ایران توانسته است کتابچه نمونه سوالات تمام دروس پیام نور که هر یک حاوی تمامی آزمون های برگزار شده پیام نور (تمامی نیمسالهای موجود **حتی امکان** با جواب) را در یک فایل به نام کتابچه جمع آوری کند و هر ترم نیز آن را آپدیت نماید.

مراحل ساخت یک کتابچه نمونه سوال

(برای آشنایی با رحالت بسیار زیاد تولید آن در هر ترم) :

دسته بندی فایلها - سرچ بر اساس کد درس - چسباندن سوال و جواب - پیدا کردن یک درس در نیمسالهای مختلف و چسباندن به کتابچه همان درس - چسباندن نیمسالهای مختلف یک درس به یکدیگر - وارد کردن اطلاعات تک تک نیمسالها در سایت - آپلود کتابچه و خیلی موارد دیگر.

همچنین با توجه به تغییرات کدهای درسی دانشگاه (ستثنایات زیادی در سافت کتابچه بوجود می آید که کار سافت کتابچه را بسیار پیچیده می کند .

شیمی فیزیک ۲

رشته شیمی

تعداد واحد = ۳

منبع: شیمی فیزیک ۲

تألیف: دکتر حسین آقایی

انتشارات: دانشگاه پیام نور

تهیه کننده: محسن افتاده - عضو هیئت علمی مرکز اصفهان

تاریخ: ۱/۶/۱۴۸۵

شیمی فیزیک ۲

بخش اول

مطالعه ترمودینامیکی محلولها و تعادلات فازی

فصل ۱ : مطالعه سیستم های چند فاز

فصل ۲ : بررسی ترمودینامیکی سیستم های دو جزئی

فصل ۳ : نمودار های تعادل فازی در سیستم های دو

جزئی و سه جزئی



فصل اول

مطالعه سیستم های چند فازی

- فاز ، اجزاء و سازنده های مستقل
- درجات آزادی و قاعده فاز
- شرایط برقراری تعادل
- سیستم یک جزئی و نمودار فاز
- معادله کلاپیرون - کلازیوس
- انواع تبدیلات فازی
- مثالها
- تمرین ها
- جوابها

فاز: قسمتی از یک سیستم یا تمامی آن که از نظر حالت و خواص فیزیکی و شیمیائی و نسبت اجزای سازنده کاملاً همگن باشد.

اجزاء : به اجسام موجود در سیستم شرکت کننده ها و یا اجزا اطلاق میشود (n). یک جسم شیمیائی خواه در یک فاز یا در چند فاز باشد همواره به یک جزء یا شرکت کننده محسوب میشود.

سازنده های مستقل : حداقل اجسام شیمیائی لازم برای تشکیل سیستم مورد مطالعه (C).

قاعده:

- 1- هر گاه در یک شرایط معین امکان انجام هیچ واکنش شیمیائی در بین شرکت کننده های یک سیستم در میان نباشد، تعداد اجزاء با تعداد سازنده های مستقل برابراست.

۲- به ازای هر واکنش شیمیائی مستقل در بین اجزاء (p ، تعداد سازنده های مستقل یک واحد از تعداد اجزاء کمتر است.

۳- به ازای برقراری هر شرط موازنۀ ای جرم و بار (q)، تعداد سازنده های مستقل یک واحد کمتر از تعداد اجزاء است.

$$c = n - (p + q)$$

خواص فاز هر یک از فازها در یک سیستم دارای خواصی است که با دو دسته از متغیرها بیان میشوند:

متغیر مقداری: به مقدار فاز مورد نظر بستگی دارد. مانند انرژی

جرم حجم

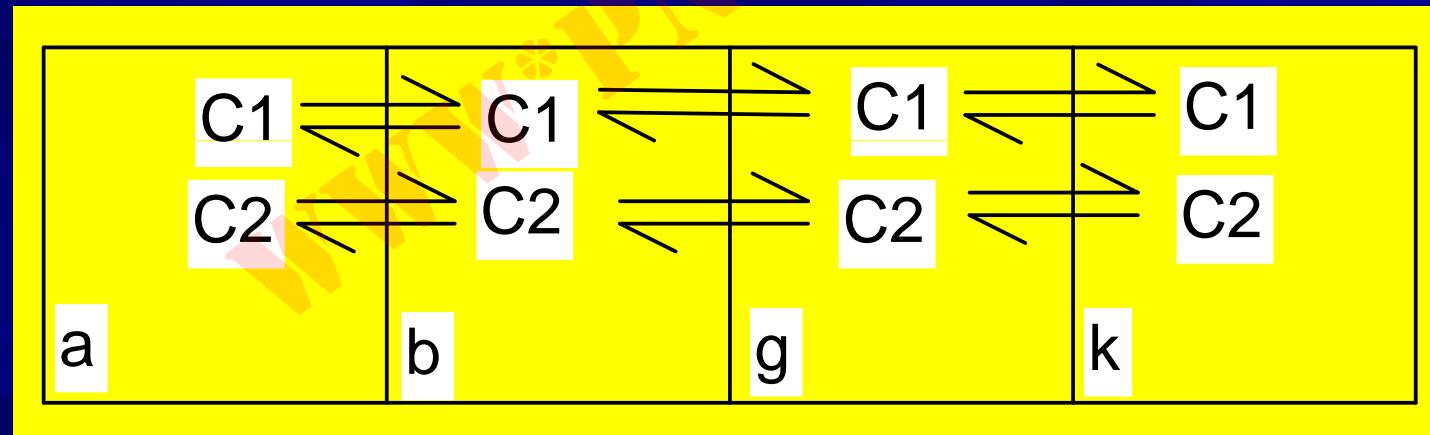
متغیر شدتی به مقدار فاز مورد نظر بستگی ندارد. مانند چگالی دما فشار

توصیف سیستم: تعیین برخی از متغیرها برای فازهای موجود در سیستم که شامل غلظت هر یک از اجزاء مستقل و دما و فشار است.

درجه آزادی: حداقل متغیرهای شدتی لازم که بایستی مستقلًا معلوم شوند تا به کمک آنها بتوان بقیه متغیرهای سیستم معلوم گردند. حداقل متغیرهای شدتی که بتوان آنها را مستقلًا تغییر داد بدون آنکه در تعداد فاز های موجود در حال تعادل تغییری حاصل شود.

قاعده فاز

تعداد درجات آزادی یک سیستم چند فازی در حال تعادل



$$F = C - P + 2$$

تعادل: عدم تغییر متغیرهای توصیف کننده سیستم نسبت به دما

شرط تعادل: برقراری تعادلات گرمائی، مکانیکی و شیمیائی درین فازهای موجود در سیستم (تعادل ترمودینامیکی)

شرط تعادل گرمائی: برابری دما

$$T^a = T^b = T^g = \dots = T^k$$

شرط تعادل مکانیکی: برابری فشار

$$P^a = P^b = P^g = \dots = P^k$$

شرط تعادل شیمیائی: برابری پتانسیل شیمیائی

$$\mu_i^a = \mu_i^b = \mu_i^g = \dots = \mu_i^k$$



مثال ۱: مقداری PCl_5 در ظرفی قرار می دهیم تا تعادل زیر برقرار گردد:



نعداد اجزاء و تعداد اجزاء مستقل در تعادل بالا چیست؟

د) ۲ و ۱

ج) ۳ و ۱

ب) ۳ و ۲

الف) ۳ و ۳

مثال ۲: محلولی که دارای A و B است با جامد A و جامد B در دمای معین و در یک فشار ثابت در حال تعادل است. درجات آزادی آن چیست؟

الف) صفر

ب) ۱

ج) ۲

د) ۳

مثال ۳: تعداد درجات آزادی در سیستمی که کربن و الماس در آن در دما و فشار معین با هم در حال تعادل هستند چیست؟

الف) صفر

ب) ۱

ج) ۲

د) ۳

مثال ۴: در یک دما و فشار معین یخ های II و III و V با هم در حال تعادل هستند. در جات آزادی این سیستم چیست؟

- د) ۳
- ج) ۲
- ب) ۱
- ف) صفر**

مثال ۵: سیستم تعادلی

$$2 \text{NH}_3 \rightleftharpoons \text{N}_2 + 3\text{H}_2$$

به ترتیب چند سازنده و چند سازنده مستقل دارد؟

- الف) ۲ و ۳**
- ب) ۲ و ۳
- ج) ۳ و ۲
- د) ۳ و ۱

مثال ۶: تعداد درجات آزادی یک سیستم یک جسمی سه فازی در نقطه سه گانه چیست؟

د) ۳

ج) ۲

صفر

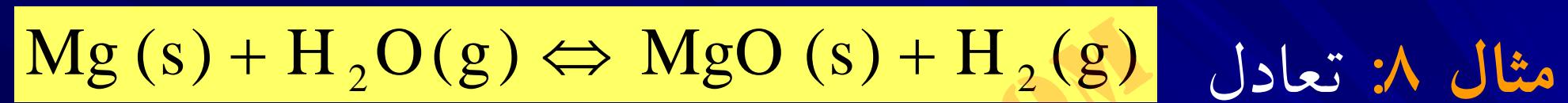
مثال ۷: تعداد درجات آزادی یک سیستم دو جسمی دو فازی که در یک دمای ثابت قرار دارد و هیچ واکنشی بین آنها رخ نمی دهد چیست؟

ب) ۲

ا

د) صفر

ج) ۳



در فشار معین از قرار دادن منجیزیم در تماس با بخار آب بوجود آمده است. تعداد سازنده های مستقل و درجه آزادی سیستم به ترتیب چیست؟

د) ۳ و ۲

ج) ۲ و ۲

ب) ۱ و ۱

ا) ۲ و ۱

سیستم یک جزئی

$$F = 3 - P$$

حداکثر تعداد فاز در حال تعادل = 3

حداکثر واریانس = ۲

- یک سیستم یک جزئی سه فازی هیچ درجه آزادی ندارد یعنی هیچ عامل قابل تغییری موجود نیست (نقطه سه گانه).

- یک سیستم یک جزئی تک فازی دارای دو درجه آزادی دما و فشار است.
- تغیرات فشار بر حسب دما برای سیستم یک جزئی با توجه به فازهای در حال تعادل، نمودار فاز اینگونه سیستم ها محسوب میشوند. جهت رسم اینگونه نمودارها از منحنی های تبرید استفاده میگردد.

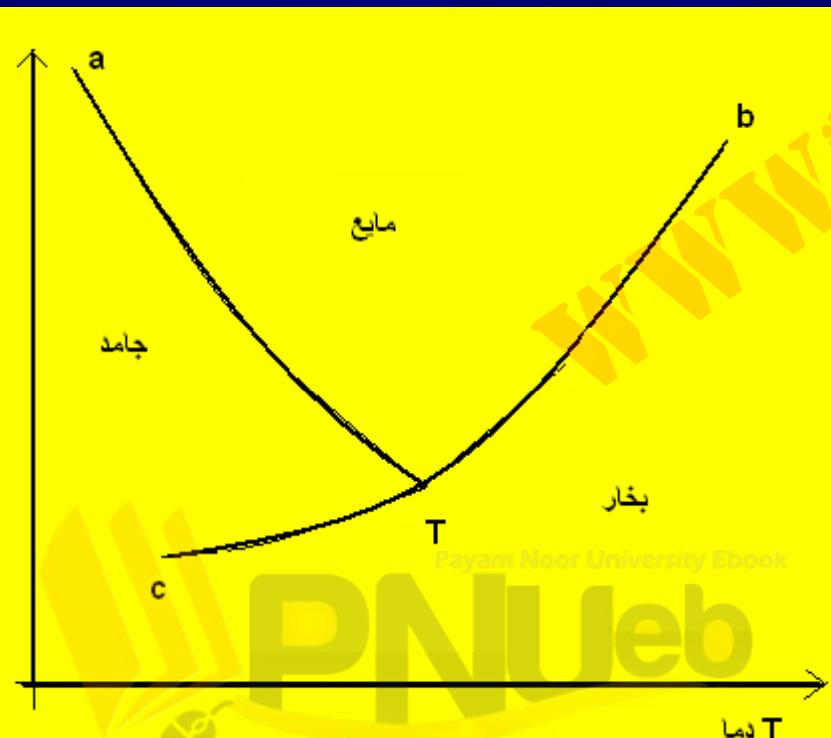
نمودار فاز سیستم یک جزئی آب

نمودار aT = نمودار تعادل چامد - مایع

نمودار bT = نمودار تعادل مایع - بخار

نمودار cT = نمودار تعادل جامد - بخار

نقطه T = نقطه سه گانه



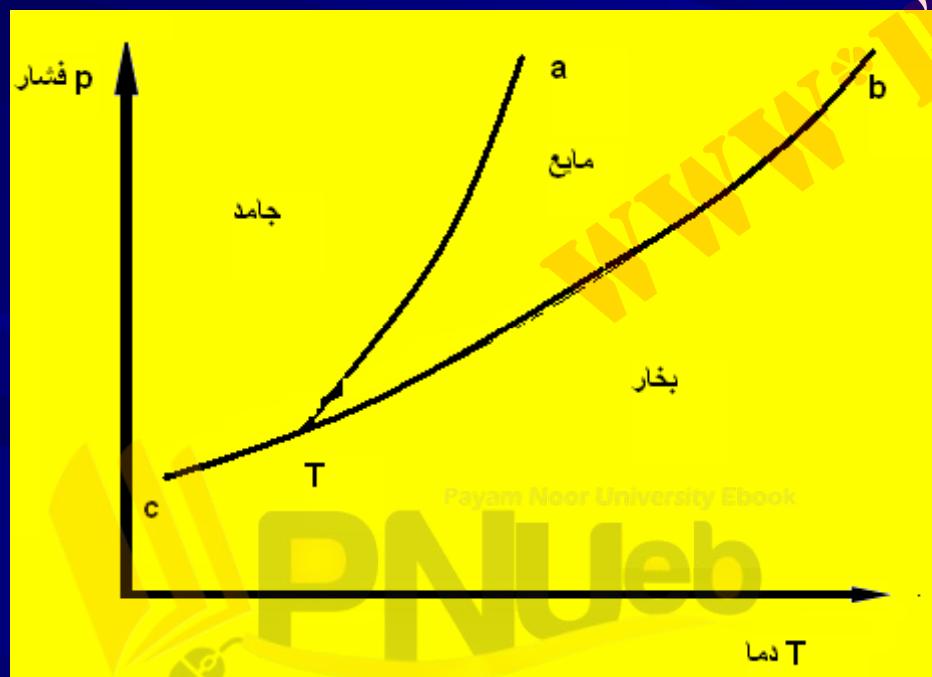
CO_2 نمودار فاز سیستم یک جزئی

نمودار aT = نمودار تعادل جامد - مایع

نمودار bT = نمودار تعادل مایع - بخار

نمودار cT = نمودار تعادل جامد - بخار

نقطه T = نقطه سه گانه



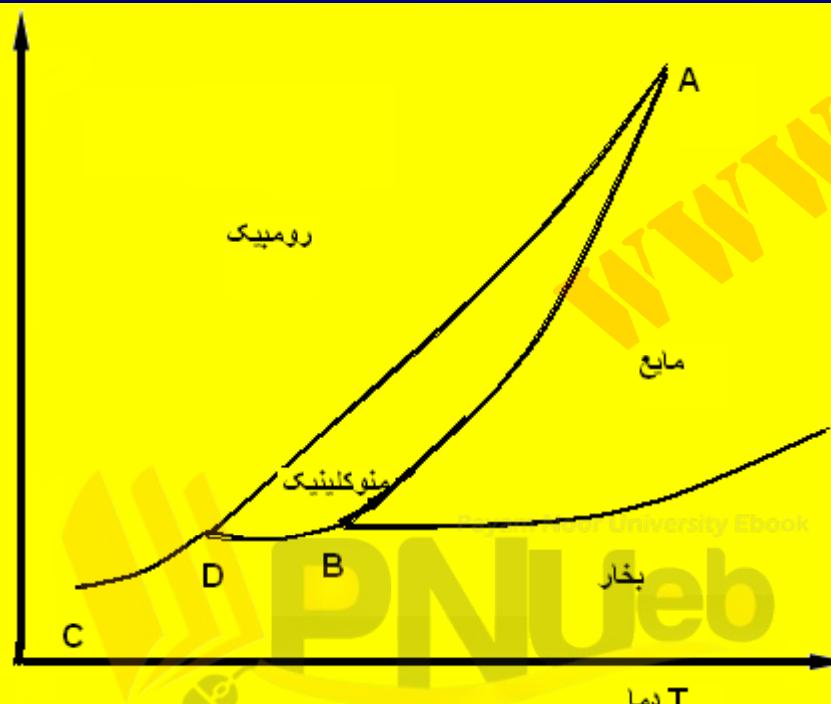
دیاگرام فاز گوگرد

دارای سه نقطه سه گانه است.

تعادل سه فازی رومبیک - منوکلینیک - مایع

تعادل سه فازی رومبیک - منوکلینیک - بخار

تعادل سه فازی منوکلینیک - بخار - مایع



دیاگرام فاز آب در فشارهای بالا

در فشارهای بالا شکل‌های دیگری از یخ به غیر از یخ معمولی نیز حاصل می‌شود.

آلوتropی های شش گانه یخ I، II، III، VI، VII و V موجب ایجاد هفت نقطه سه گانه در این نمودار می‌شود

معادله کلارپرون - کلازیوس

- نمودار فازی جسم خالص را بطور کمی به بحث می گذارد.
- شب منحنی های موجود در نمودار فازی اجسام خالص را پیش بینی می کند.
- با توجه به تعادل زیر و وجود رابطه تساوی بین پتانسیل های جزء A در دو فاز آلفا و بتا میتوان این معادله را بدست آورد:

$$A(\alpha) \leftrightarrow A(\beta) \quad \text{in} \quad T, P = \text{given}$$

$$\mu_A^\alpha = \mu_A^\beta$$

$$dG_A^\alpha = dG_A^\beta$$

$$-S_\alpha dT + V_\alpha dP = -S_\beta dT + V_\beta dP$$

$$\frac{dP}{dT} = \frac{\Delta S_{tr}}{\Delta V_{tr}}$$

$$\Delta S_{tr} = \frac{\Delta H_{tr}}{T_{tr} \Delta V_{tr}}$$

$$\frac{dP}{dT} = \frac{\Delta H_{tr}}{T \Delta V_{tr}}$$



کاربرد معادله کلایپرون - کلازیوس در تعادل مایع بخار

ا فرض های زیر این معادله به فرم مشهور آن بدست می آید.

- ۱- از حجم مایع در برابر حجم بخار صرف نظر میشود.
- ۲- رفتار بخار ایده آل میباشد.
- ۳- گرمای تبخیر در فاصله دمائی مورد نظر مستقل از دما است.

$$\ln \frac{P}{P^0} = - \frac{\Delta H_{vap}}{R} \left[\frac{1}{T} - \frac{1}{T^0} \right]$$

ز رسم لگاریتم نپرین فشار بر حسب معکوس دمای کلوین و به کمک شب و عرض از مبدأ میتوان گرمای تبخیر و تغیرات آنتروپی را در این تبدیل فازی بدست آورد.

$$slope = - \frac{\Delta H_{vap}}{R}$$

$$int\ intercept = \frac{\Delta S_{vap}}{R}$$

معادله کلارپیرون - کلازیوس در تعادل جامد - بخار

به فرض همان تقریبیهای مربوط به تعادل مایع - بخار این معادله نیز قابل استنتاج است:

$$\ln \frac{P}{P^0} = - \frac{\Delta H_{sub}}{R} \left[\frac{1}{T} - \frac{1}{T^0} \right]$$

معادله کلاپیرون - کلازیوس در تعادل جامد - مایع

نقریهای در نظر گرفته شده قبلی قابل استفاده نمی باشد. لذا این معادله به صورت زیر است:

$$P - P^0 = \Delta P = \frac{\Delta H_f}{T_f} \ln \frac{T}{T^0}$$

معادله کلاپیرون - کلازیوس در تعادل جامد - مایع

$$\frac{dP}{dT} = \frac{\Delta H_{tr}}{T_{tr} \Delta V_{tr}}$$



انواع تبدیلات فازی

۱- تبدیلات فازی نوع اول: تغییر حجم و تغییر آنتروپی در نقطه نبدیل به طور فاحش تغییر میکنند. متنند تبدیلات نقطه جوش، نقطه ذوب، ...

۲- تبدیلات فازی نوع دوم: تغییر حجم و تغییر آنتروپی در نقطه تبدیل تقریباً صفر است یعنی در آنها حجم مولی و آنتروپی مولی فازهایی که به هم تبدیل می شوند در نقطه تبدیل با هم یکسان هستند. مانند تبدیل فرو مغناطیس به پارامغناطیس، تبدیل مایع هلیوم | به مایع هلیوم ||.

در تبدیلات فازی نوع اول کمیت هائی که در نقطه تبدیل تغییر میکنند با مشتق مرتبه اول انرژی آزاد رابطه دارند در حالیکه در تبدیلات نوع دوم خواصی نظیر گرمای ویژه، ضرایب ابساط پذیری با مشتق مرتبه دوم انرژی آزاد در ارتباط هستند.

مثال ۱: علامت dP/dT در فرایند ذوب آب چیست؟ چرا؟

ن) منفی بدلیل مثبت بودن آنتروپی ذوب
منفی بدلیل تغییر حجم منفی فرایند

ج) مثبت بدلیل تغییر حجم منفی آب

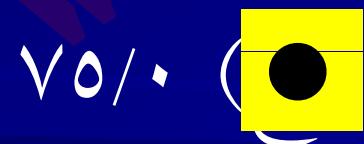
د) مثبت بدلیل منفی بودن آنتالپی ذوب

مثال ۲: مقدار dP/dT را در تصحیح یخ در نزدیکی های نقطه سه گانه آب محاسبه کنید؟ گرمای تصحیح یخ 11200 کالری بر مول، فشار بخار یخ 0.0603 اتمسفر است.

جواب: 3.44×10^6

مثال ۳: نقطه جوش نرمال بنزن 0°C ۸۰ است. آنتالپی تبخیر آن $76/30 \text{ Kj/mol}$ می باشد. فشار بخار بنزن در 0°C بر حسب اتمسفر چقدر است؟

د) ۵۲/۰



ب) ۳۶/۱

الف) ۳/۲

مثال ۴: هر گاه در یک دیگ زودپز فشار بخار آب در حال تعادل با آب در حدود ۵ اتمسفر باشد، دمای آب بر حسب کلوین در آن چیست؟ گرمای مولی تبخیر آب 9800 کالری است.

د) ۶۴۵

ب) ۵۴۰

ج) ۵۰۴

۴۲۵

مثال ۵: وقتی بنزن در ${}^{\circ}\text{C}$ ۵/۵ منجمد می شود، چگالی آن از g/cm^3 ۸۷۹/۰ به g/cm^3 ۸۹۱/۰ افزایش می یابد. آنتالپی ذوب آن Kj/mol ۵۹/۱۰ است. نقطه ذوب بنزن را در atm ۱۰۰۰ برش حسب سانتی گراد تخمین زنید؟

د) ۶/۷

ج) ۵/۶

ب) ۷/۸ 

الف) ۷/۷

مثال ۶: حجم مولی یک جسم در حالت جامد و مایع در نقطه ذوب
ترمال آن ($K_{350/75}$) به ترتیب $cm^3 161$ و $cm^3 163$ می باشد.
نمای ذوب این جسم در فشار ۱۰۰ اتمسفر برابر $K_{351/26}$ است.
نتالپی مولی این جسم را تخمین زنید؟

ل) $5.57 \times 10^3 \text{ Kj/mol}$

م) 15.9 Kj/mol

ج) 123.2 Kj/mol

د) $2.75 \times 10^3 \text{ Kj/mol}$

چیست؟

الف) ۴

ب) ۱۲/۷۷

ج) ۲۱

۸/۲۲



مثال ۸: در یک گستره دمائی مناسب از رسم لگاریتم نپری فشار بخار یک مایع بر حسب معکوس دمای کلوین خط راستی با شیب $K = -200$ و عرض ار مبدأ آبدست می آید. تغییر آنتروپی این فرآیند چیست؟

لف) $200R$

ب) $-6R$

ج) $6R$

د) $-200R$

مثال ۹: به کمک اطلاعات زیر برای آنکه بتوان گرافیت را در ۰C ۲۵ به الماس تبدیل نمود، چه فشاری باید اعمال گردد؟ انتالپی مولی تبدیل الماس به گرافیت برابر -1900 J/mol ، انتروپی مولی تبدیل الماس به گرافیت برابر 3.515 J/mol.K ، چگالی گرافیت در این دما 3.515 g/cm^3 و برای الماس 2.22 g/cm^3 می باشد. در دمای 300 K و فشار 100 atm گرافیت و الماس در حال تعادل هستند.

$$\Delta P = \frac{\Delta H_{tr}}{T \Delta V_{tr}} dT \Rightarrow \Delta P = \frac{\Delta H_{tr}}{\Delta V_{tr}} \ln \frac{3000}{298} = (100 - p) \times 101325$$

$$p = \frac{-1900}{(2.22 - 3.515) \times 10^{-6}} \ln \frac{3000}{298} = 33438 \times 10^6$$

$$p = 330100 \text{ Pa} = 2.5 \text{ atm}$$

فصل دوم

بررسی ترمودینامیکی سیستم های دو جزئی

- محلولها و رفتارهای مختلف آنها
- تغییر توابع ترمودینامیکی به هنگام تشکیل محلولها
- تغییرات فشار بخار اجزای محلول در محلولهای غیر ایده آل
- قانون هنری
- کمیت های مولی جزئی
- معادله گیبس - دوهم و کاربردهای آن
- خواص واپسیه به غلظت جسم حل شده در محلولها-
- خواص کولیگاتیو
- مثالها
- تمرین ها

سیستم های دو جزئی

قاعده فاز برای سیستم های دو جزئی =

$$F = 4 \cdot P$$

ماکریم تعداد فازهای در تعادل = ۴

ماکریم تعداد درجه آزادی یا واریانس = ۳

متغیرهای توصیف کننده سیستم = دما ، فشار و غلظت یک از اجزا



نمودار فاز سه بعدی بوده که برای سهولت بررسی آنها معمولاً اینگونه سیستم ها یا در فشار ثابت و یا در دمای ثابت مورد مطالعه قرار گرفته و لذا نمودار فازی آنها دو بعدی میشود.

محلول = مخلوطی از دو یا چند جسم شیمیائی که با هم یک فاز همگن را تشکیل میدهند. میتواند به حالت گازی ، مایع و یا جامد یاشد. مخلوط گازی نمونه ای از محلولها هستند

شرط تشکیل محلولهای جامد با انحلال پذیری نامحدود = به هم ازدیک بودن ابعاد اتمی اجزاء تشکیل دهنده آن

محلول های ایده آل

محلولی که در آن برهم کنشهای بین مولکوی اجزاء آن متوسطی از برهم کنشهای بین اجزاء در حالت خالص آنها باشد:

$$E(A-B) = [E(A-A) + E(B-B)]/2$$

$$E(A-B) = E(A-A) = E(B-B)$$

محلول کاملاً ایده آل:

مانند محلول دو یا چند ایزوتوب از یک عنصر

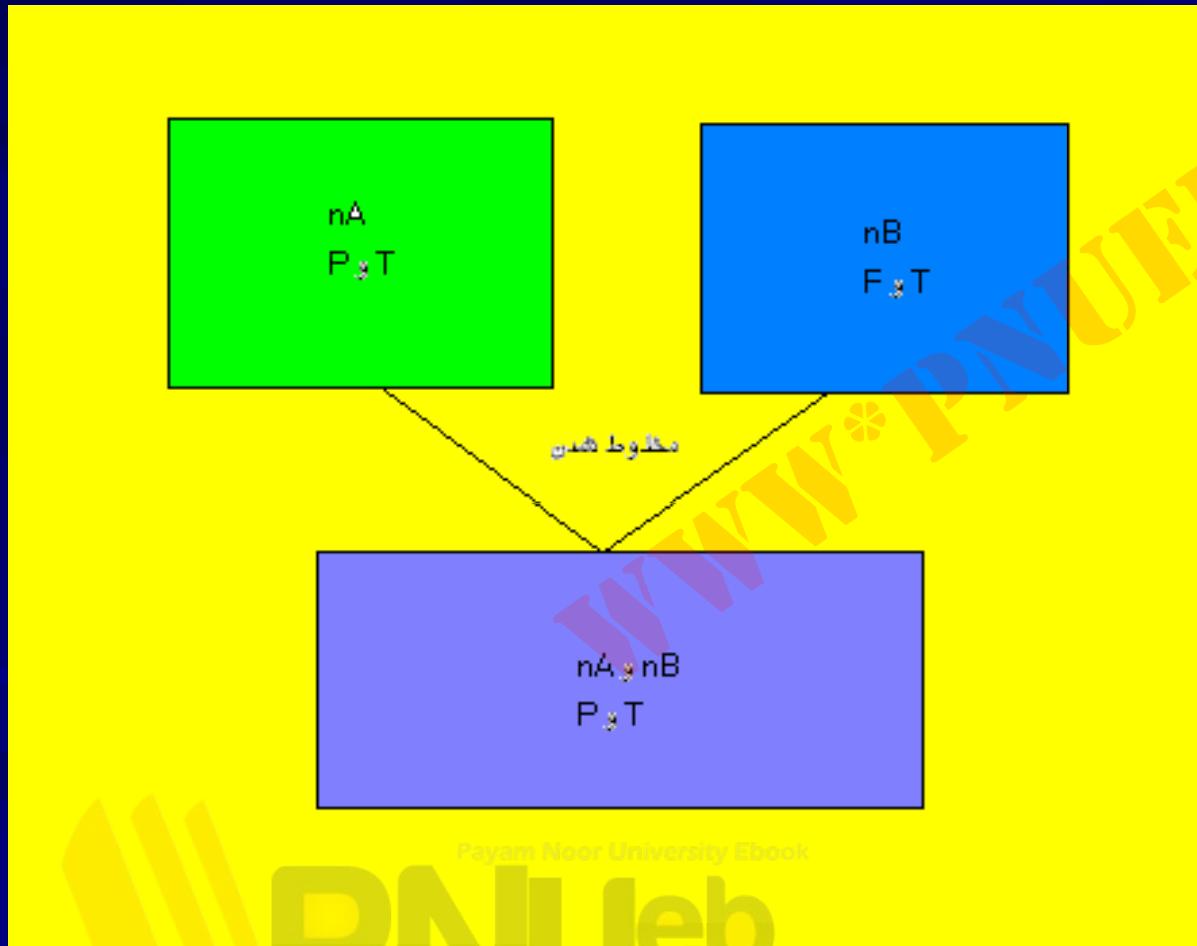
محلول گازی ایده آل:

$$E(A-B) - E(A-A) - E(B-B) = 0$$

فشار کل گازها در مخلوط با فشار هر یک از گازها در پیش از مخلوط شدن مساوی است زیرا حجم مخلوط دو گاز درست مساوی مجموع حجم گاز A و حجم گاز B پیش از اختلاط است.

قانون دالتون: فشار هر یک از اجزاء گازی در مخلوط به طور مستقل عمل می نماید و متناسب با کسر مولی آن جزء است.

تغییر انرژی آزاد گیپس به هنگام تشکیل محلول گازی ایده آل



$$dG_B = -S_B dT + V_B dP$$

$$dG_A = -S_A dT + V_A dP$$

در دمای ثابت:

$$dG_A = V_A dP$$

$$dG_B = V_B dP$$

$$V = \frac{nRT}{P}$$

$$dG_i = n_i RT \frac{dP_i}{P_i}$$

$$\Delta G_i = n_i RT L n \frac{P_i}{P} = n_i RT L n X_i$$

$$\Delta G_{mix} = \Delta G_A + \Delta G_B = n_A R T L n \frac{P_A}{P} + n_B R T L n \frac{P_B}{P} = n_A R T L n X_A + n_B R T L n X_B$$

$$\Delta G_{mix}^M = (\Delta G_A + \Delta G_B) / (n_A + n_B) = X_A R T L n X_A + X_B R T L n X_B$$

این تغییر انرژی آزاد به هنگام تشکیل شدن محلولهای گازی ایده آل منفی آست لذا فرآیند اختلاط چند گاز یک فرآیند خود به خود است.

تغییر دیگر توابع در تشکیل محلولهای ایده آل

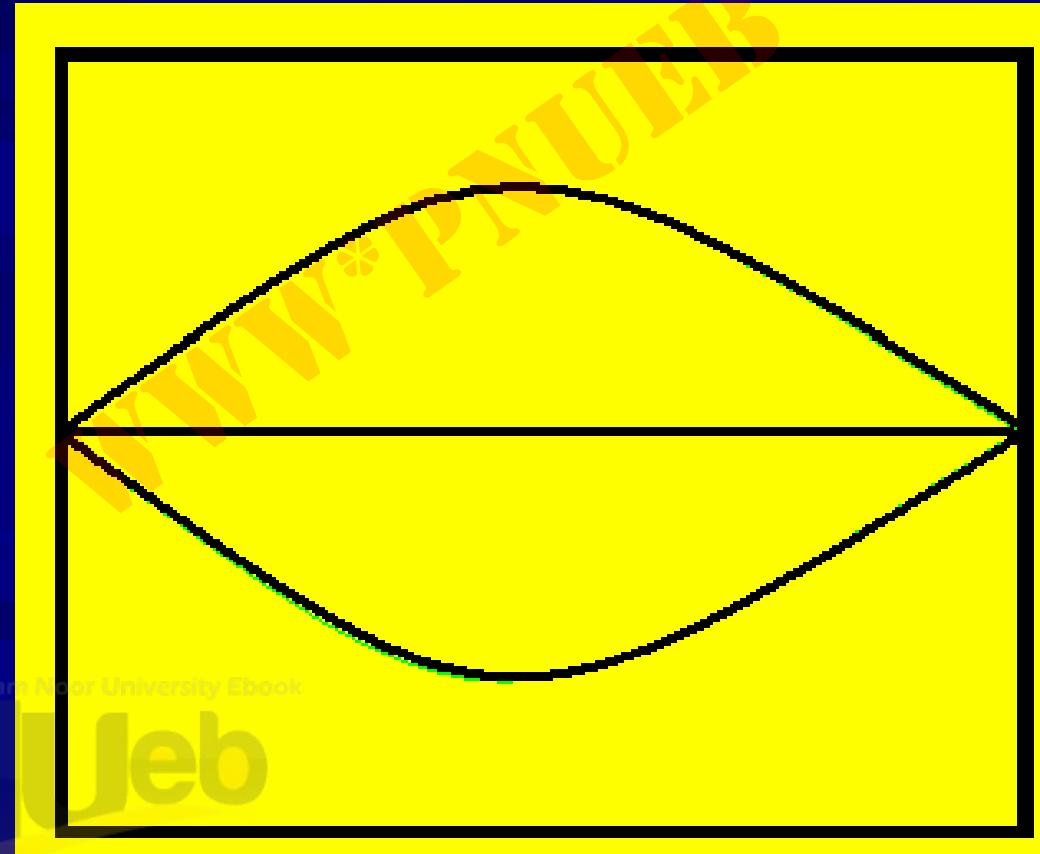
$$\Delta V = \left(\frac{\partial \Delta G}{\partial P} \right)_T \Rightarrow \Delta V_{mix}^M = 0$$

$$\Delta S = - \left(\frac{\partial \Delta G}{\partial T} \right)_P \Rightarrow \Delta S_{mix}^M = -R(X_A \ln X_A + X_B \ln X_B)$$

$$\Delta H = \Delta G + T \Delta S \Rightarrow \Delta H_{mix} = 0$$

$$\Delta E = \Delta H - P \Delta V \Rightarrow \Delta E_{mix} = 0$$

$$\Delta A = \Delta E - T\Delta S \Rightarrow \Delta A_{mix}^M = RT (X_A \ln X_A + X_B \ln X_B)$$



بررسی ترمودینامیکی تشکیل محلولهای مایع

محلول ایده آل = محلولی که فشار بخار آن از قانون رائولت تبعیت ماید.

فشار بخار = فشار بخار در حال تعادل با مایع

فشار بخار خالص جزء A = فشار بخار اجزاء یک محلول

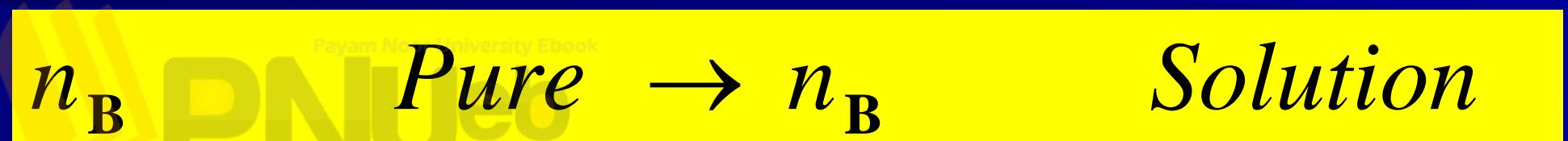
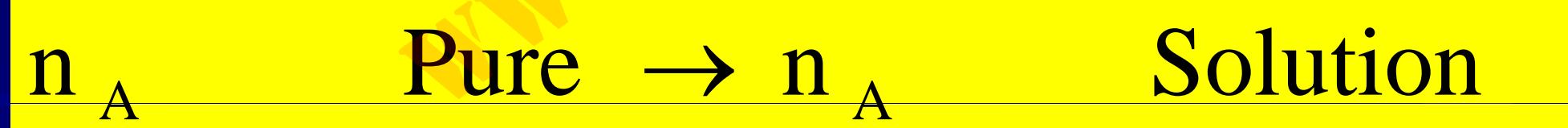
فشار بخار هر یک از اجزاء متناسب با کسر مولی

قانون رائولت =

اجزاء در محلول می باشد.

تغییر انرژی آزاد گیپس به هنگام تشکیل محلولهای ایده آل =

nA مول از مایع خالص $nB + A$ مول از مایع خالص B با هم مخلوط شده و $(nA+nB)$ مول از محلول ایده آل را تشکیل میدهند. با استفاده از سیکل بورن-ها بر میتوان تغییرات انرژی آزاد را محاسبه کرد.



n_A (pure) + n_B (pure) \rightarrow ($n_A + n_B$) (solution)

$$\Delta G_A = n_A RTLn \frac{P_A}{P_A^0}$$

$$\Delta G_B = n_B RTLn \frac{P_B}{P_B^0}$$

$$\Delta G_{\text{mix}} = n_A RTLn \frac{P_A}{P_A^0} + n_B RTLn \frac{P_B}{P_B^0}$$

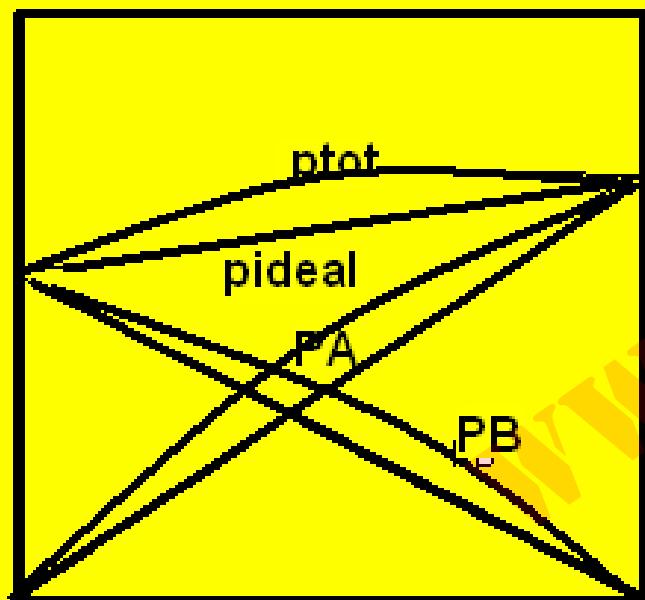
$$\Delta G_{\text{mix}} = n_A RTLn X_A + n_B RTLn X_B$$



محلولهای غیر ایده آل

فشار بخار اجزاء یک محلول از قانون رائولت نبعت نمی کند.

فعالیت هر جزء در محلول با کسر مولی آن رابر نمی باشد
خریب اکتیویته هر جزء برابر واحد نیست.



$$\frac{P_A}{P_A^0} \neq X_A$$

$$\frac{P_B}{P_B^0} \neq X_B$$

$$\frac{P_A}{P_A^0} = a_A$$

$$\frac{P_B}{P_B^0} = a_B$$

$$a_i = X_i \gamma_i$$

$$\Delta G_{\text{mix}} = n_A R T \ln a_A + n_B R T \ln a_B$$

بررسی ترمودینامیکی سیستم های دو جزئی

بررسی ترمودینامیکی سیستم های دو جزئی

$$\Delta G_{\text{mix}}^M = RT (X_A \ln a_A + X_B \ln a_B) = RT (X_A \ln X_A \gamma_A + X_B \ln X_B \gamma_B) = \\ RT (X_A \ln X_A + X_B \ln X_B) + RT (X_A \ln \gamma_A + X_B \ln \gamma_B) = \Delta G_{\text{mix}}^M (\text{ideal}) + \Delta G_{\text{mix}}^M (\text{excess})$$

$$\Delta S_{\text{mix}}^M = -R (X_A \ln a_A + X_B \ln a_B) = -R (X_A \ln X_A + X_B \ln X_B) - R (X_A \ln \gamma_A + X_B \ln \gamma_B) \\ = \Delta S_{\text{mix}}^M (\text{ideal}) + \Delta S_{\text{mix}}^M (\text{excess})$$

$$\Delta H_{\text{mix}}^M = -T^2 \left(\frac{\partial \Delta G_{\text{mix}}^M / T}{\partial T} \right)_P$$

$$\Delta V_{\text{mix}}^M = \left(\frac{\partial \Delta G_{\text{mix}}^M}{\partial P} \right)_T$$

قانون هنری

در محلول های رقیق غیر ایده آل فشار بخار جزء حل شونده متناسب با کسر مولی جزء حل شونده بوده که ضریب ثابت آن، ثابت هنری می باشد. در این صورت حلال از قانون رائولت تبعیت می نماید.

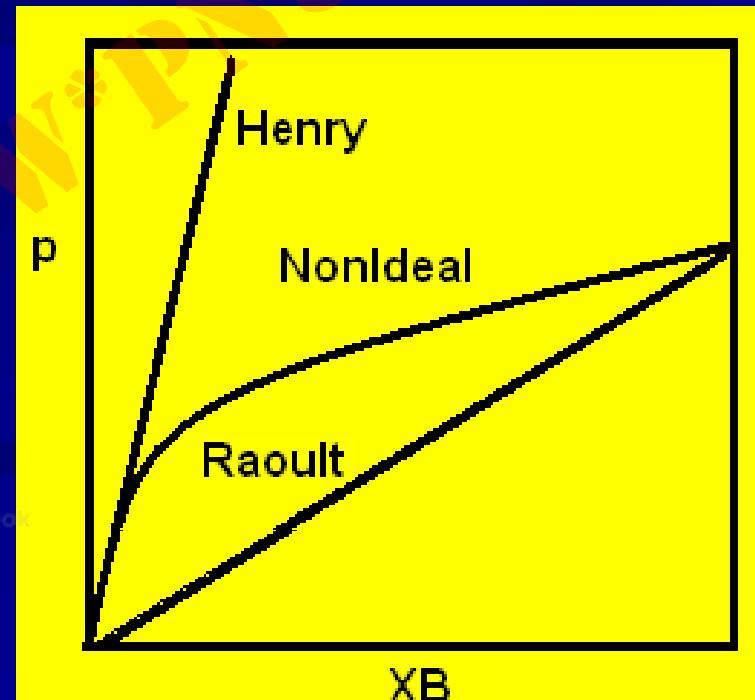
به عبارت دیگر شب خط مماس بر منحنی تغییرات فشار بخار جز حل شونده بر حسب کسر مولی حل شونده همان ثابت هنری است.

مثال مشهودی از این نوع رفتار برای اتحال گازها در مایعات بوده که ثابت هنری معرف **حلالیت گاز در مایع** می باشد.

$$P_A = P_A^0 X_A \quad P_B = K_B X_B$$

یان ساده قانون هنری بدین نحو است که در محلولهای رقیق، فشار خار جزء حل شده از روی خطی که بر منحنی فشار بخار B در مماس می شود، بدست می آید.

$$X_B \rightarrow 0$$



کمیت های مولی جزئی

$$\bar{X}$$

کمیت مولی = کمیت مورد نظر به ازاء یک مول از یک جسم

کمیت مولی خالص = کمیت مورد نظر به ازاء یک مول از ماده خالص

$$\bar{X}_A^0$$

کمیت مولی جزئی = تغییر کمیت مورد نظر به ازاء یک مول از جزء مورد نظر به هنگام اضافه نمودن به یک محلول به شرط ثابت ماندن غلظت آن جزء در محلول

$$\bar{X}_A$$

کمیت های مولی جزئی نظیر حجم مولی جزئی، انرژی آزاد مولی جزئی ، آنتروپی مولی جزئی و آنتالپی مولی جزئی و... به کمک کمیت های مولی جزئی می توان تغییر کل کمیت را به هنگام تشکیل محلول مورد نظر بدست آورد

$$\bar{V} = n_A \bar{V}_A + n_B \bar{V}_B$$

$$\Delta G = n_A \bar{G}_A + n_B \bar{G}_B$$

$$\Delta S = n_A \bar{S}_A + n_B \bar{S}_B$$

$$\bar{V}_A = \left(\frac{\partial V}{\partial n_A} \right)_{T,P,ni \neq A}$$

$$\bar{G}_A = \left(\frac{\partial G}{\partial n_A} \right)_{T,P,ni \neq A}$$

$$\bar{S}_A = \left(\frac{\partial S}{\partial n_A} \right)_{T,P,ni \neq A}$$

روشهای اندازه گیری کمیت های مولی جزئی

۱- روش مشتق

۲- روش عرض از مبدأ

در روش مشتق ابتدا برای کمیت مورد نظر تابعی بر حسب غلظت جزء مورد نظر بدست آورده سپس از این تابع در شرایط ثابت دما، فشار و غلظت گونه های دیگر مشتق گرفته می شود.

$$X = X(T, P, n_A, n_B, \dots)$$

روش عرض از مبدأ

این روش بر اساس معادله گیبس - دوهم می باشد.

$$X = X(T, P, n_A, n_B, \dots)$$

$$dX = \left(\frac{\partial X}{\partial T}\right)_{P, nA, nB, \dots} dT + \left(\frac{\partial X}{\partial P}\right)_{T, nA, nB, \dots} dP + \left(\frac{\partial X}{\partial n_A}\right)_{T, P, nB, \dots} dn_A + \left(\frac{\partial X}{\partial n_B}\right)_{T, P, nA, \dots} dn_B + \dots =$$

$$\left(\frac{\partial X}{\partial T}\right)_{P, nA, nB, \dots} dT + \left(\frac{\partial X}{\partial P}\right)_{T, nA, nB, \dots} dP + \bar{X}_A dn_A + \bar{X}_B dn_B + \dots$$

$$X = n_A \bar{X}_A + n_B \bar{X}_B + \dots$$

$$dX = n_A d\bar{X}_A + \bar{X}_A dn_A + n_B d\bar{X}_B + \bar{X}_B dn_B +$$

$$n_A d\bar{X}_A + n_B d\bar{X}_B + \dots = 0$$

$$\sum_i n_i d\bar{X}_i = 0$$



معادله گیبس - دوهم برای کمیت حجم مولی جزئی در یک محلول

$$\bar{n}_A d\bar{V}_A + \bar{n}_B d\bar{V}_B = 0$$

دو جزئی

میتوان آن را بر حسب کسر مولی اجزاء باز نویسی کرد. حال به کمک رابطه حجم مولی کل محلول و معادله گیبس - دوهم داریم:

$$\bar{x}_A d\bar{V}_A + \bar{x}_B d\bar{V}_B = 0$$

$$\bar{V} = x_A \bar{V}_A + x_B \bar{V}_B \Rightarrow d\bar{V} = x_A d\bar{V}_A + x_B d\bar{V}_B + \bar{V}_A dx_A + \bar{V}_B dx_B$$

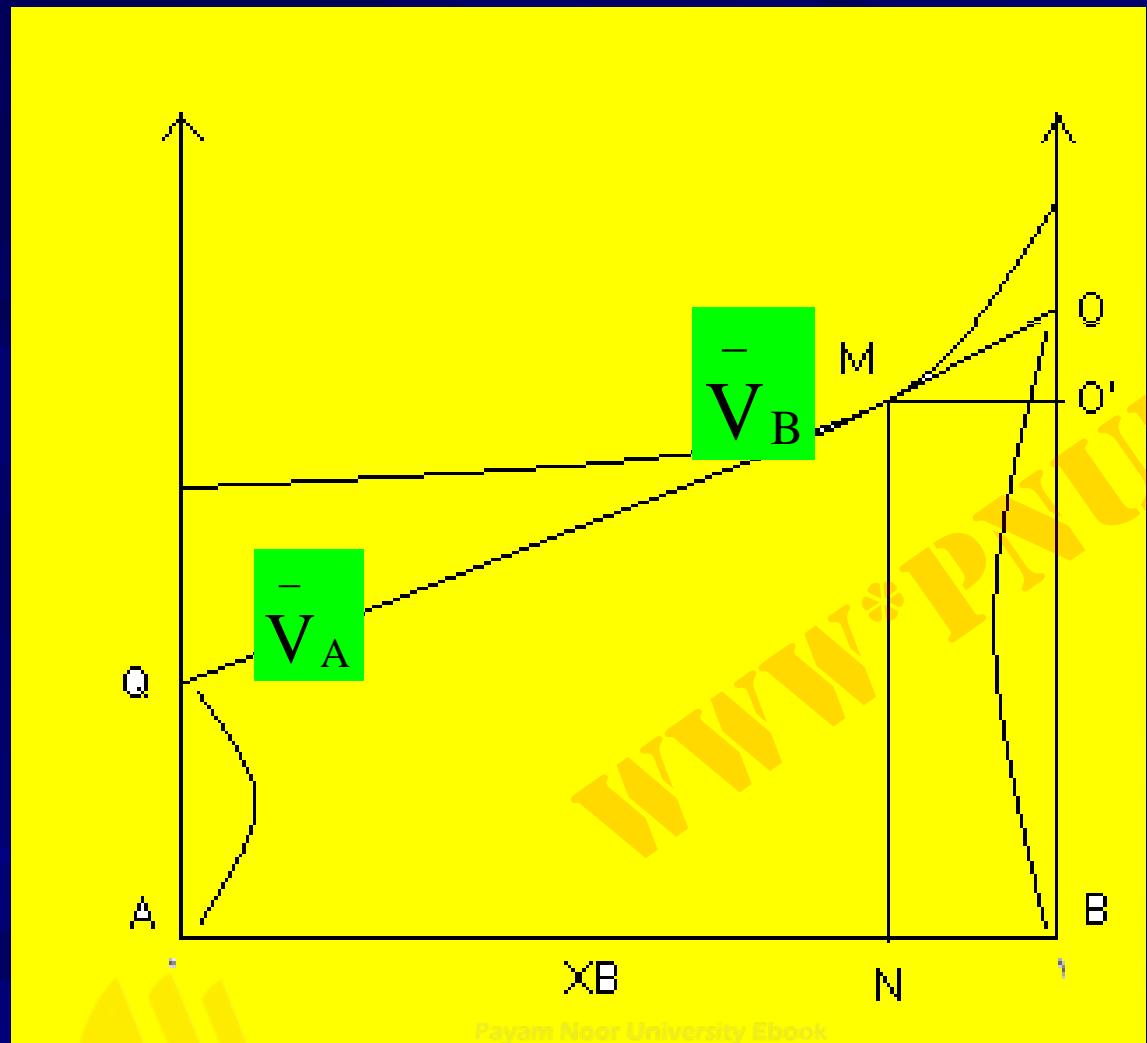
$$d\bar{V} = \bar{V}_A dx_A + \bar{V}_B dx_B \quad dx_A = -dx_B \Rightarrow \frac{d\bar{V}}{dx_B} = \bar{V}_B - \bar{V}_A$$

$$\bar{V}_B = \bar{V} + x_A \frac{d\bar{V}}{dx_B} \quad \bar{V}_A = \bar{V} + x_B \frac{d\bar{V}}{dx_A}$$

روش عرض از مبدأ(ادامه)

معنای آخرین معادله این است که اگر حجم مولی محلول دو جزئی را برحسب کسر مولی یکی از اجزاء رسم کنیم ، به کمک شب خط مماس بر این منحنی که همان عرض از مبدأ این خط مماس میباشد، میتوان حجم مولی جزئی حلال و جزء حل شونده را بدست آورد.

بررسی ترمودینامیکی سیستم های دو جزئی



$$\bar{V}_A = \bar{V} + x_B \frac{d\bar{V}}{dx_A} = Q_A$$

پتانسیل شیمیائی

انرژی آزاد گیبس مولی جزئی = پتانسیل شیمیائی جزء مورد نظر

$$\mu_i = \left(\frac{\partial G}{\partial n_A} \right)_{T, P, n_j \neq i} = -G_A$$



بستگی پتانسیل شیمیائی با غلظت

$$\Delta G = RT \ln \frac{P_A}{P_A^0} = \bar{G}_A - G_A^0$$

$$\bar{G}_A = G_A^0 + RT \ln \frac{P_A}{P_A^0} \Rightarrow \mu_A = \mu_A^0 + RT \ln \frac{P_A}{P_A^0} = \mu_A^0 + RT \ln a_A$$

$$\mu_A = \mu_A^0 + RT \ln X_A + RT \ln \gamma_A = \mu_A \text{ (ideal)} + \mu_A \text{ (excess)}$$

$$\mu_A \text{ (excess)} = \mu_A \text{ (nonideal)} + \mu_A \text{ (ideal)}$$

ه کمک معادله گیبس – دوهم در مورد پتانسیل شیمیائی می توان

اکتیویته جزء حل شونده را به اندازه گیری اکتیویته حلال و از

$$\ln a_A$$

بر حسب

$$\frac{x_A}{x_B}$$

طریق سطح زیر نمودار

$$x_A d\mu_A + x_B d\mu_B = 0$$

$$d\ln a_B = - \frac{x_A}{x_B} d\ln a_A \Rightarrow \int d\ln a_B = \int - \frac{x_A}{x_B} d\ln a_A$$

خواص کولیگاتیو

نوعیین برخی خواص محلولها فقط به وسیله غلظت جسم حل شونده

تبیعت این گونه خواص از غلظت نسبی جسم حل شده

و بطور تقریب عدم بستگی به نوع و ساختار شیمیائی جسم حل شده

بر اساس بستگی پتانسیل شیمیائی با غلظت، با حل شدن جسم دوم در یک حلال، پتانسیل شیمیائی حلال کاهش می‌یابد **[کاهش فشار بخار حلال]** لذا این محلول در دمای بیشتری به جوش آمده **[افزایش دمای جوش]** و در دمای کمتری منجمد می‌گردد **[کاهش نقطه انجماد]**. اگر چنین محلولی در مجاور حلال خالص قرار گیرد، مولکولهای حلال تمایل دارند که از طرف حلال به محلول نفوذ یابند **[فشار اسمرزی]**

روابط کمی در محاسبه خواص کولیگاتیو

$$P_A = P_A^0 X_A = P_A^0 (1 - X_B) = P_A^0 - P_A^0 X_B \Rightarrow \Delta P = P_A^0 - P_A = P_A^0 X_E$$

$$A(\text{solution}) \Leftrightarrow A(g)$$

$$\mu_A(\text{solution}) = \mu_A^0(g)$$

$$\mu_A = \mu_A^0 + RT \ln X_A \quad \text{in dilute solution}$$

$$RT \ln X_A = \mu_A^0(g) - \mu_A^0(l) = \Delta G_{vap}^0 \Rightarrow R \ln X_A = \frac{\Delta G_{vap}^0}{T} \Rightarrow R \frac{d \ln X_A}{dT} = \left(\frac{d \frac{\Delta G_{vap}^0}{T}}{dT} \right)_P = - \frac{\Delta H_{vap}^0}{T^2}$$

$$\int_{X_A=1}^{X_A} d \ln X_A = - \int_{T^0}^T \frac{\Delta H_{vap}^0}{T^2} dT$$

$$\ln X_A = \frac{\Delta H_{vap}^0}{R} \left(\frac{1}{T} - \frac{1}{T^0} \right)$$

$$\ln(1-X) = -X - \frac{X^2}{2} - \frac{X^3}{3} - \frac{X^4}{4} - \dots \cong -X \Rightarrow$$

$$-X_B = \frac{\Delta H_{vap}^0}{R} \left(\frac{1}{T} - \frac{1}{T^0} \right) \Rightarrow \Delta T_b = \frac{RT^0}{\Delta H_{vap}^0} X_B = \frac{RT^{0^2}}{\Delta H_{vap}^0} X_B = K' X_B$$

$$X_B \cong \frac{m}{n_A} = \frac{m}{1000/M_A} = \frac{M_A}{1000} m$$

$$\Delta T_b = K' \frac{M_A}{1000} m = k_b m$$

$$k_b = \frac{RT^0}{1000} \frac{M_A}{\Delta H_{vap}^0}$$



خواص کولیگاتیو (ادامه)

به همین ترتیب برای کاهش نقطه انجماد داریم:

$$\Delta T_f = K' \frac{M_A}{1000} m = k_f m$$

$$k_f = \frac{RT^0 f^2 M_A}{1000 \Delta H_{fus}^0}$$



برای محاسبه فشار اسمزی داریم:

$$\mu_A^0(p) = \mu_A(X_A, P, \pi)$$

$$\mu_A(X_A, P, \pi) = \mu_A^0(P, \pi) + RT \ln X_A$$

$$d\mu_A^0(P, \pi) = V_A^0 dP \Rightarrow \int_{\mu(P)}^{\mu(P+\pi)} d\mu_A^0(P, \pi) = V_A^0 \int_P^{P+\pi} dP$$

$$\mu_A^0(P, \pi) = \mu_A^0(P) + \pi V_A^0 \Rightarrow -RT \ln X_A = \pi V_A^0 = RT X_B$$

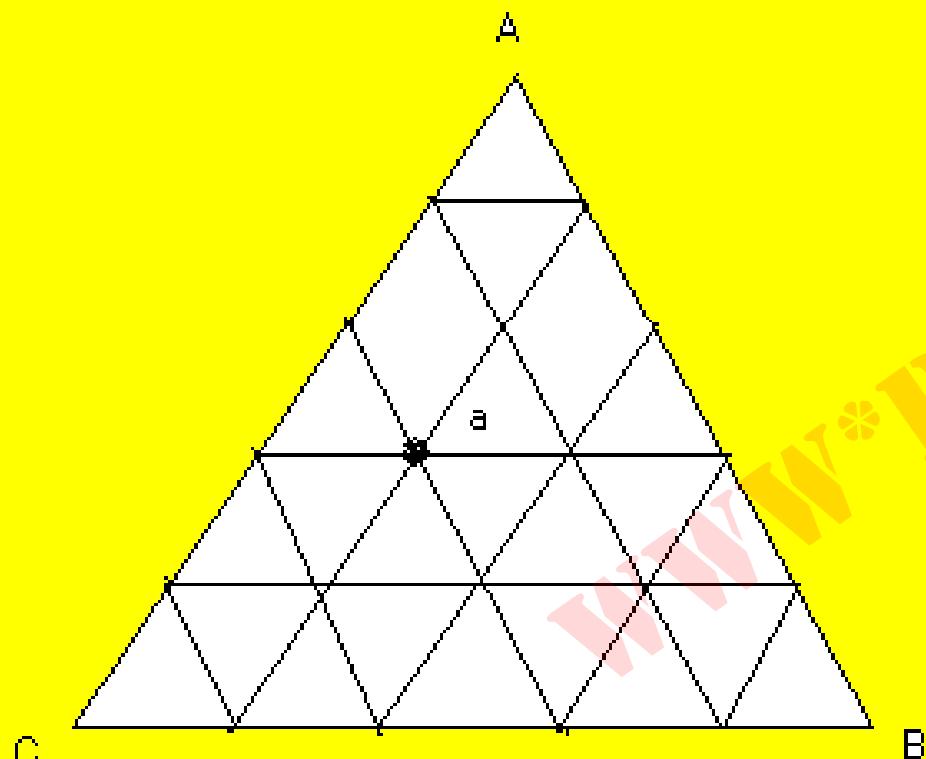
$$X_B \simeq \frac{n_B}{n_A}$$

$$\pi V_A^0 n_A = RT n_B = \pi V \Rightarrow \pi = MRT$$

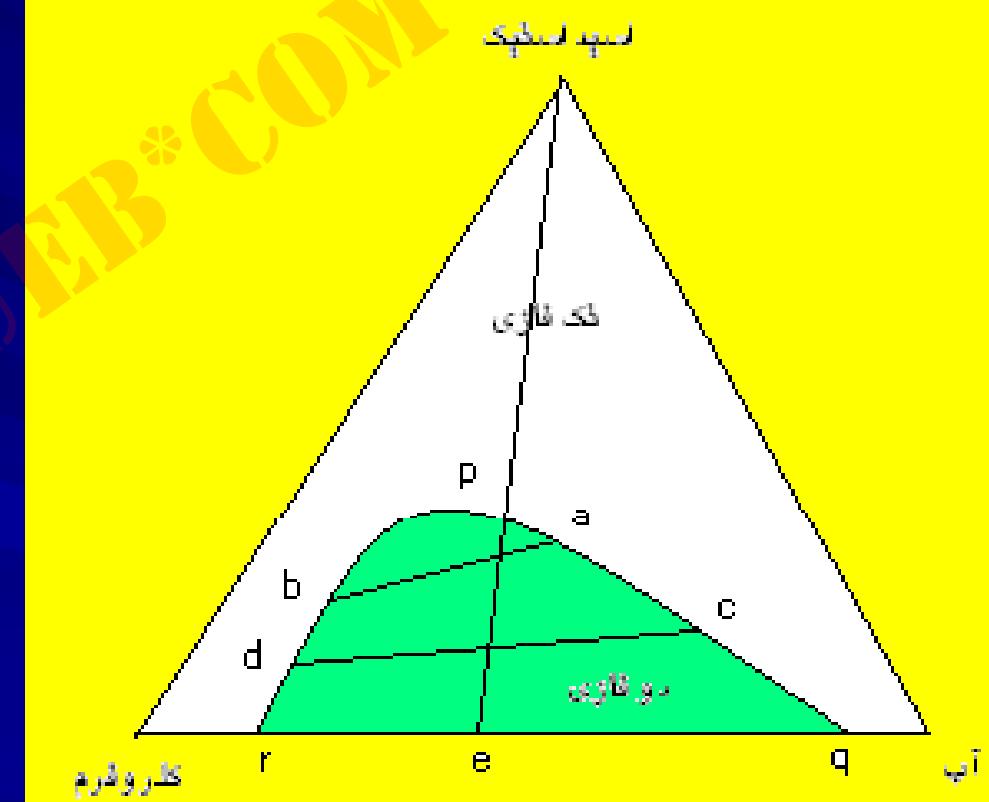
در استنتاج تمامی روابط فوق فرض بر نسبتاً رقیق بودن محلول و غیر فرار بودن جسم حل شونده رعایت شده است. همچنین گرماهای تبخیر و انجامات مستقل از دما فرض شده اند. رفتار این چنین محلول هائی ایده آل می باشد. در صورت غیر ایده آل بودن باید از معادلات حالت خاص خود استفاده گردد.

سیستم های سه جزئی

$F = 5 - P$



Payam Noor University Ebook



- ماکزیمم تعداد فاز در حال تعادل = ۵

- ماکزیمم درجه آزادی = ۴

- برای ساده شدن ترسیم دیاگرام فازی، این گونه سیستم ها در دما و فشار ثابت بررسی شده و لذا درجه آزادی به ۲ تقلیلی می یابد.

- از یک نمودار مثلثی جهت نشان دادن نسبت اجزای سازنده استفاده می شود.

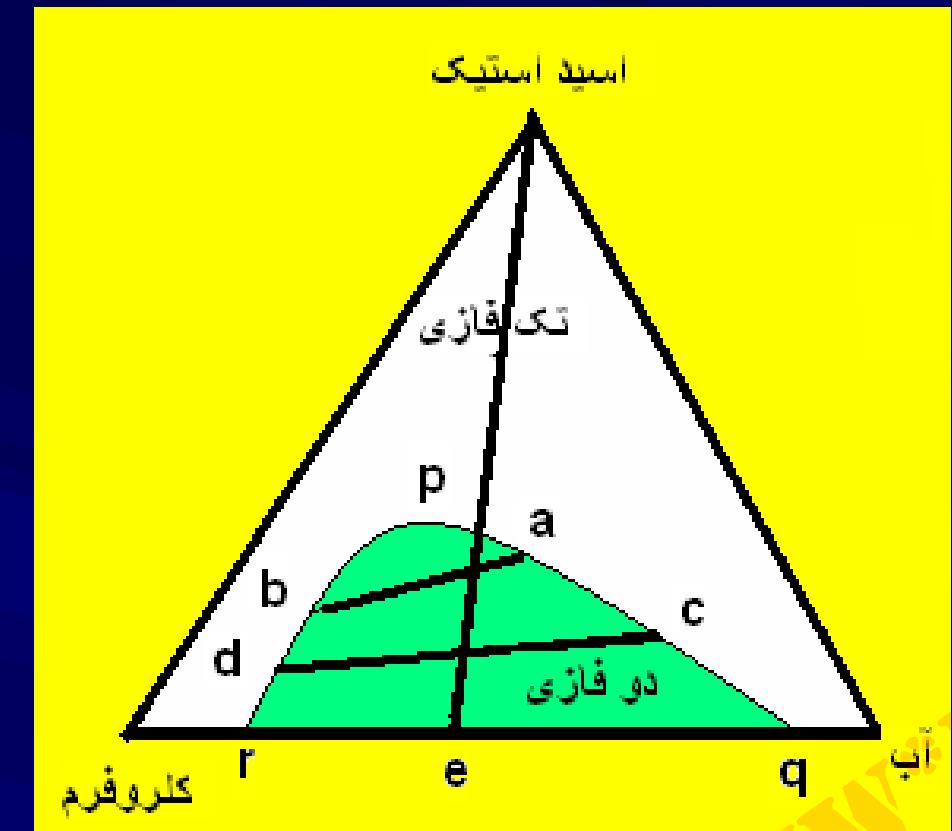
- گوشه های مثلث نشان دهنده سه جزء خالص

- نقطه a با ترکیب درصد $A=40\%$, $B=20\%$, $C=40\%$

ساده ترین سیستم سه جزئی آنهائی هستند که در آنها دو فاز مایع با هم در حال تعادل هستند. مانند آب- اسید استیک - کلروفرم. در این سیستم دو زوج مایع امتزاج پذیرنا محدود (آب- اسید و اسید- کلروفرم) و یک زوج محدود (آب- کلروفرم) وجود دارد.



- ناحیه دوفازی و تک فازی به وسیله منحنی از یک یکدیگر متمایز هستند.
- خطوط گره خطوط تجربی هستند و قاعده خاصی در ترسیم آنها وجود ندارد.
- وسعت منطقه دو فازی تابع دما بوده که ممکن است در دمای بالا ناحیه بسیار محدود گردد و سیستم به سوی اتحاد پذیری کامل سارنده ها در هم میل کند.

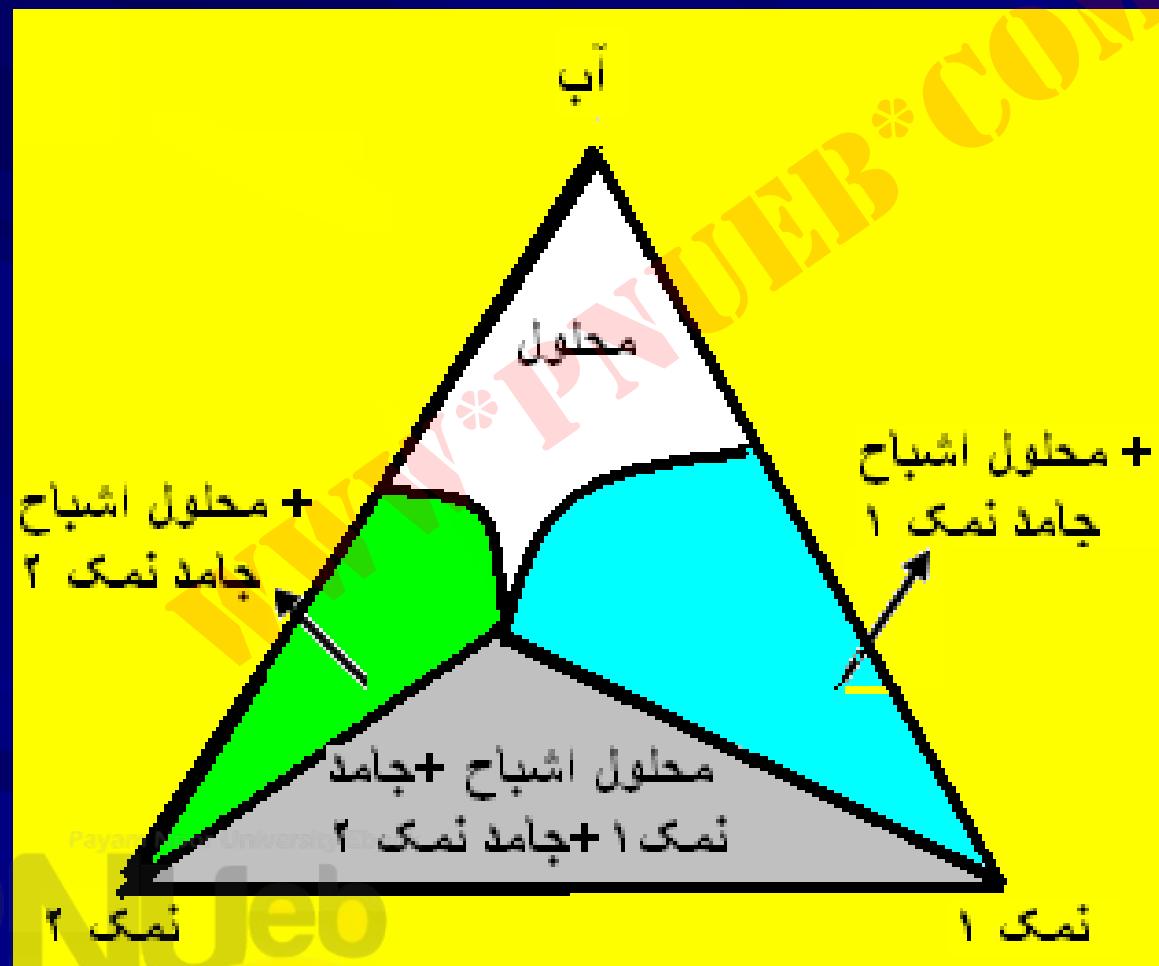


- نقطه q حد انحلال کلروفرم در آب
 - نقطه r حد انحلال آب در کلروفرم
- خطوط ab و cd دو خط گره که به صورت تجربی رسم شده اند.

نقطه e مخلوطی از آب و کلروفرم است که دو فازی بوده و با افزایش ندریجی اسید در آنها این دو فاز در نقطه P به صورت تک فازی نبدیل می شود.

سیستم های سه جزئی شامل فازهای مایع و جامد

اند احلاں دو نمک در یک حلال مثل آب



بخش دوم

الكتروشیمی

www.PNueb.com

معرفی الکتروولیتها

محلول های آبی ترکیباتی مانند نمک ها ، اسیدها و بازها
 با قابلیت رسانایی جریان برق

نظریه تفکیک الکتروولیتها به یون

خلاصه نظریه آرنیوس

۱- یونها ، ذرات بار دار حاصل از تفکیک الکتروولیت های حل شده در آب یا در یک محلل مناسب

کاتیون ، یون دارای بار مثبت
آنیون ، یون دارای بار منفی

۲- به طور کامل یونیده نشدن الکتروولیت ها در محلول (باقي ماندن کسری از آن به صورت یونیده نشده و باقی ماندن آنها مثلا به شکل مولکول در محلول)

۳- نبود هیچ گونه نیروی برهم کنشی بین یونها در محلولهای الکتروولیت مانند گازهای کامل

درجه تفکیک یونی برای بیان میزان قوی یا ضعیف بودن الکتروولیت ها

$$\alpha = \frac{\text{تعداد مولکول های تفکیک شده به یون}}{\text{تعداد کل مولکول های الکتروولیت حل شده}}$$

رسانای الکتریکی محلول های الکترولیت

مقاومت الکتریکی R یک محلول الکترولیت

$$R = \rho \frac{I}{A}$$

رسانای الکتریکی ، L ، معکوس مقاومت الکتریکی

$$L = \frac{1}{A} = \frac{1}{\rho I} A$$

ثابت سلول، $\frac{A}{I}$ مقدار ثابتی برای هر سلول رسانشی

• محلول kcl به عنوان استاندارد در غلظت های مختلف

رسانایی هم ارز

رسانایی حجمی از محلول با محتوی یک هم ارز گرم (اکیوالان گرم)
لکتروولیت

$$V_{eq} = \frac{1}{N}$$

حجم هم ارز بر حسب لیتر

حجم هم ارز بر حسب سانتیمتر

$$V_{eq} = \frac{1000}{N}$$

رسانائی هم ارز

حجم هم ارز بر حسب متر مکعب

$$V_{eq} = \frac{1}{1000N}$$

N در هر سه تساوی بالا تعداد هم ارز گرم های الکتروولیت حل شده در یک لیتر محلول

با توجه به تعریف رسانائی هم ارز

$$\Lambda = V_{eq} K$$

$$\Lambda = \frac{1000}{N} K \Omega^{-1} cm^2$$

$$\Lambda = \frac{1}{1000} K \Omega^{-1} m^2$$

اندازه گیری رسانائی هم ارز تعداد قابل توجهی از
الکترولیها در فاصله سالهای ۱۸۶۰-۱۸۸۰ توسط کهلوش

● درجه تفکیک یونی هر الکتروولیت ضعیف در محلول تابع
غلظت آن در محلول

● متناسب بودن تعداد یون های حاصل از تفکیک یک هم ارز
از یک الکتروولیت ضعیف در محلول

رسانایی هم ارز (ادامه)

ندازه غلظت الکتروولیت در محلول کمتر درجه تفکیک آن به یون بزرگتر

$$\alpha = 1 \quad \leftarrow *$$

برای هر الکتروولیت ضعیف در محلول بسی نهایت رقیق
یعنی تفکیک کامل
لذا:

$$\alpha = \frac{\Lambda}{\Lambda_0}$$

خواص وابسته به غلظت الکتروولیت ها در محلول

خواص کولیگاتیو: خواص فقط وابسته به مولالیته جسم حل شده و نه به ماهیت آن

به بیان دیگر خواص وابسته به تعداد ذرات حل شده در یک مقدار معین از حلال

$$\Delta T_b = k_b \cdot m$$

$$\Delta T_f = -k_f \cdot m$$

$$\pi = RTm$$

بیش از مقادیر

$$\Delta T_f$$

$$\Delta T_b$$

در محلول الکترولیت میزان

پیش بینی شده در تساویهای فوق الذکر

ضریب وان ت هف برای بیان بالا بودن میزان خواص
کولیگاتیو

وان ت هف اعلام داشت که میزان خواص کولیگاتیو محلول
الکترولیتها ابرابر مقدار آن خواص در محلول غیرالکترولیتهای
هم مولار با آنها

$$\Delta T_b = (im)k_b \quad \Delta T_f = -(im)k_f \quad \pi = (im)RT$$

مولاریته ظاهری الکتروولیت، مولالیته i_m به دست آمده براساس خواص کولیگاتیو

در الکتروولیتها قوی انتطار می رود برای ۲۳، ۱۴ و غیره به دست آید

$$\text{مولالیتہ کلی ذرات} = m(1 - \alpha) + aom + bom$$

$$v = a + b$$

مولالیتہ کلی ذرات برای الکتروولیتی که به طور جزئی یونیده شده

$$m(1 - \alpha) + \alpha v m$$

$$im = m(1 - \alpha) + \alpha \nu m$$

$$i = 1 - \alpha + \alpha \nu$$

$$\alpha = \frac{i - 1}{\nu - 1}$$

Payam Noor University Ebook



الکترولیز و فرآیند های الکتروولیدی

الکترولیز شامل انجام واکنش های شیمیایی در الکترود ها در نتیجه اعمال یک اختلاف پتانسیل الکتریکی در میان آنها

سلول الکترولیتی یا دستگاه الکترولیز مشکل از دو الکترود (دو هادی فلزی) و یک محلول الکترولیت

اتصال این دو الکترود از سر بالائی خود به وسیله رابط های فلزی
به دو سر یک باطری چند ولتی

شکل ۱۶۶

چند قرار داد:

کاتد الکترودی که نیم واکنش کاهش (احیا) در سطح آن رخ میدهد

آند الکترودی که نیم واکنش اکسایش (اکسیداسیون) در سطح آن رخ میدهد .

قطب منفی الکترودی که منفی تر است نسبت به الکترود دیگر از نظر ذخیره بار الکتریکی (بیشتر بودن ذخیره الکترونی آن به طور نسبی از قطب دیگر

قطب مثبت الکترودی که در سلول در مقابل الکترودی که دارای قطب منفی است .

لذا در یک سلول الکتروولیتی یا در یک دستگاه الکتروولیز:

کاتد یا همان قطب منفی*(الکترودی که بسته به قطب منفی
باتری و سرازیر شدن الکترون به آن از قطب منفی)

آندهمان قطب مثبت (الترودی که متصل به قطب مثبت باتری و از
راه آن سرازیر شدن الکترون به قطب مثبت)

قوانين کمی در الکترولیز

قانون اول فارادی مقدار تولید شده هر یک از مواد در الکترود ها (مقدار ماده تجزیه شونده) متناسب با مقدار الکتریسیته گذرا از محلول

$$m = k \cdot (It) = k \cdot q$$

قانون دوم فارادی :

$$\frac{m_1}{A_1} = \frac{m_2}{A_2} = \dots = \text{مقدار ثابت}$$

$$m = \frac{It}{96286} \times \frac{M}{m}$$

عدد انتقال يون ها:

$$= q^+ = N_+ Z_+ e^+$$

$$= q^- = N_- Z_- e^-$$

$$q = q^+ + q^- = N_+ Z_+ e^+ + N_- Z_- e^-$$

$$t_+ = \frac{q^+}{q}$$

$$t_- = \frac{q^-}{q}$$

$$t_+ + t_- = 1$$

دو روشی مورد استفاده برای تعیین عدد انتقال کاتیون و آنیون

- ۱-روش مرز متحرک
- ۲-روش هیتروف

شكل ١٧٣

www.PNUEB.COM

شكل ١٧٤

www.PNUEB.COM

رساناییهای یونی

عدد انتقال یک نوع یون کسری از کل جریان تامین شده
توسط آن یون

$$I = \frac{E}{R} = EL$$

الکترولیتهای قوی و فعالیت و ضریب فعالیت یونی

فعالیت به صورت حاصلضرب غلظت و متغیری به نام ضریب

$$\gamma \text{ فعالیت،}$$

$$a_M = \gamma_M^M; a_m = \gamma_m^m, a_x = \gamma_x^X$$

عدم امکان تعیین فعالیت یک یون در الکتروولیتها

فعالیت به دست آمده از روی تجربه متعلق به یون های مثبت و منفی روی هم

برای یک الکتروولیت قوی فعالیت متوسط a_{\pm} مانند

$$(A_a B_b = a A^{\oplus} + b B^{\ominus})$$

بنا به قرار داد:

$$a_{\pm} = (a_+^a a_-^b)^{1/\nu}$$

$$a_{\pm} = m_{\pm} \gamma_{\pm}$$

به ترتیب یون مثبت و یون منفی

$$a_- \quad a_+$$

در محلول

$$a_{\pm} = m_{\pm} \gamma_{\pm}$$

$$m_{\pm} = (m_+^a m_-^b)^{1/\nu} \text{ and } \gamma_{\pm} = (\gamma_+^a \gamma_-^b)^{1/\nu}$$

تعیین ضریب فعالیت از راه تجزیه

تعیین ضریب فعالیت به روش های تجربی

مهمترین آنها که از شرایط تعادل هم برخوردارند عبارتند از اندازه گیری فشار اسمزی، افزایش نقطه جوش محلول، کاهش نقطه انجماد محلول، نیروی محرکه الکتریکی و.....

در هر یک از این روش‌ها

www.PNUEB*.COM

$$\log \gamma \pm = -A|Z_+ Z_-| \sqrt{I}$$

$$\log \gamma \pm = -A|Z_+ Z_-| \frac{\sqrt{I}}{1 + \sqrt{I}}$$

$$\log \gamma \pm = -A|Z_+ Z_-| \frac{\sqrt{I}}{1 + \sqrt{I}} + DI$$

Payam Noor University Ebook

نظریه دبای-هوکل

شکل ۱۹۴

پس از انجام محاسبات نسبتا طولانی در دمای ۲۵ درجه سانتیگراد، در محلول آبی بسیار رقیق

$$\log^{m_{\gamma_i}} = -0.509Zi^2 \sqrt{I}$$

نشان دهنده ضریب

$$m_{\gamma}$$

قانون حدی دبای-هوکل ،
فعالیت مولالی یک یون

$$\gamma^{\pm} = \sqrt{\gamma_+^+ \gamma_-^-} \Rightarrow \gamma_{\pm} = \gamma_+^+ \gamma_-^-$$

$$v \log \gamma^{\pm} = v_+ \log \gamma_+ + v_- \log \gamma_-$$

$$v \log \gamma^{\pm} = v_+ (-0.509 Z_+^2 \sqrt{I}) + v_- (-0.509 Z_-^2 \sqrt{I})$$

$$v \log \pm = -0.509 \sqrt{I} (v_+ Z_+^2 + v_- Z_-^2)$$

چون داریم:

$$\nu_+ Z_+ = \nu_- |Z_-|$$

$$\log^{m_{\gamma^\pm}} = -0.509 |Z_+ Z_-| \sqrt{I}$$

$$\log^{m_{\gamma^\pm}} = - \frac{A |Z_+ Z_-| \sqrt{I}}{1 + Ba \sqrt{I}}$$

Payam Noor University Ebook

فصل ۵

دسته بندی سلول های الکتروشیمی

۱- سلول های الکترولیتی

۲- سلولهای ولتاوی یا سلول های گالوانی

کار ناشی از یک سلول ولتاوی

$$\Delta G^\circ = \Delta H^\circ - T\Delta S^\circ = q_p^\circ - T\Delta S^\circ$$

$$q_p^\circ = \Delta G^\circ + T\Delta S^\circ$$

$$\Delta G_{cell}^\circ = W^\circ elec_{(rev)}$$

بستگی نیروی محرکه الکتریکی با غلظت

$$Q_a = \frac{a_{\text{Red}} - r}{a_{\text{Red}} + l} \cdot \frac{a_{\text{OX}} - l}{a_{\text{OX}} + r} \quad 232$$

$$\Delta G = \Delta G^\circ + RT \ln Q_a$$

$$E = E^\circ - \frac{RT}{nF} \ln Q_a$$

معادله نرنست

$$E = E^\circ - \frac{RT}{nF} \ln Q_a$$

دما را 298K گرفته و لگاریتم نپری هم تبدیل به لگاریتم اعشاری

را به ولت بیان کنیم به معادله نرنست

$$\frac{RT}{F}$$

در مورد بستگی ولتاژ سلول E با غلط میرسیم.

به دست آوردن معلومات ترمودینامیکی از نیروهای محرکه
الکتریکی

$$\Delta G^\circ = -nFE^\circ$$

$$\Delta G = -nFE$$

$$\Delta S^\circ = nF\left(\frac{\partial E^\circ}{\partial T}\right)_p \quad \text{و} \quad \Delta S = nF\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_p$$

$$\Delta H^\circ = nF\left(T\left(\frac{\partial E^\circ}{\partial T}\right)_p - E^\circ\right)$$

$$\Delta C_p = nFT \left(\frac{\partial^2 E}{\partial T^2} \right)_p$$

$$\Delta V = -nF \left(\frac{\partial E}{\partial P} \right)_T$$

انواع الکترود

تقسیم الکترود ها بر حسب شرکت گونه ها در نیم واکنش الکترودی به الکترود نوع اول و دوم و سوم

در الکترود های نوع اول نیم واکنش الکترودی با شرکت یک یون و یک گونه خنثی

در الکترود های نوع دوم نیم واکنش الکترودی با شرکت
یک یون و یک گونه شیمیایی

در الکترود های نوع سوم شرکت سه شرکت کننده دیگر علاوه
بر یون در ساختار الکترود

برخی الکترود های ویژه که از نظر کاربردی اهمیت دارند

الف-الکترود های گازی

ب-الکترود های کالومل

ج-الکترود های فلزی - اکسید فلزی

بخش ۳

سینتیک شیمیابی

www.PNUeb.com

۱-۶ معرفی سینتیک شیمیایی

سینتیک شیمیایی : بررسی سرعت واکنش شیمیایی و عوامل موثر در آن

رتباط نزدیک چگونگی سرعت واکنش های شیمیایی و نکات وابسته به آن با مسائل جاری زندگی

همیت سرعت واکنش هایی که منجر به تهیه محصولات غذایی ، داروئی ، بهداشتی ، و صنعتی

شرط تعادل از قوانین سرعت توسط گولدبرگ و واگ در سال ۱۸۶۷

پیشرفت سنتیک شیمیایی پیرامون چگونگی تاثیر دما بر روی سرعت واکنش های شیمیایی در سایه مطالعات آرنیوس در سال ۱۸۸۹

شیمیدانها در سایه تجزیه و تحلیل روابط و نتایج به دست آمده سعی می کنند تا مکانیسم واکنش و جزئیات مراحلی مربوط به آن می باشد را تعیین نمایند.

مکانیسم پک واکنش

نوجه به تعیین تعداد مولکول ها یی که در هر یک از مراحل بنیادی برای شکیل محصول به یکدیگر برخورد می کند

ه طور خلاصه مکانیسم واکنش :

تعیین مراحل بنیادی واکنش

تشخیص نوع برخورد های مولکول های واکنش دهنده در مراحل مختلف با هم

بررسی شکل فضائی مولکول ها و تاثیر آن در سرعت واکنش

سنتیک شیمیایی یکی از قلمرو های جالب توجه شیمی فیزیک



Payam Noor University Ebook

تقسیم بندی سیستم های سینیتیکی

تقسیم بندی سیستم های سینیتیکی به دو دسته ساکن و جاری

همگن یا نا همگن بودن هر یک از سیستم های ساکن و جاری

ثابت یا متغیر بودن دما در هر یک از سیستم های مورد بحث

تقسیم بندی واکنش های شیمیایی

تقسیم بندی از دیدگاههای مختلف

تقسیم بندی واکنش های شیمیایی به دو دسته بنیادی و کلی

ز دید دیگر تقسیم واکنش های شیمیایی به واکنش های سریع و تند

زمان انجام واکنش در واکنش های شیمیایی تابع شرایط آزمایش و
 ماهیت مواد شرکت کننده در واکنش



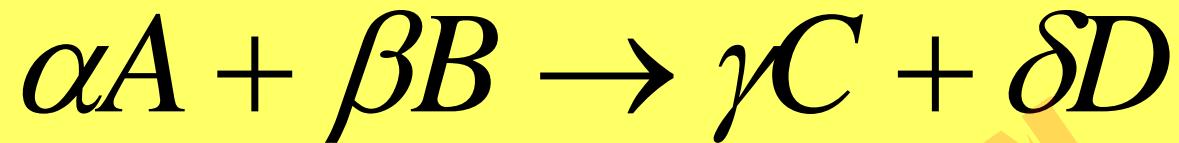
به دلیل آسان بودن اندازه گیری های سینیتیکی در واکنش های کند
بیشتر مطالعات در خصوص آنها به عمل آمده

تقسیم واکنش های شیمیایی از دید دیگر به واکنش های برگشت
 پذیر و برگشت ناپذیر

نقیم و اکنش های شیمیایی به واکنش های ساده ، پیچیده ، متوالی ، موازی و غیره

دو نوع تقسیم بندی دیگر در سینتیک شیمیایی : یکی بر اساس مرتبه واکنش و دیگری بر پایه مولکولاریته

تعريف سرعت واكتش



$$(C) \text{ سرعت متوسط تشكيل} = + \frac{n_2(C) - n_1(C)}{(t_2 - t_1)} = + \frac{\Delta n(C)}{\Delta t}$$

$$(A) \text{ سرعت متوسط از بين رفتن} = \frac{n_2(A) - n_1(A)}{(t_2 - t_1)} = - \frac{\Delta n(A)}{\Delta t}$$

$$(سرعت از بین رفتن A) = - \frac{dnA}{dt}$$

$$(سرعت تشکیل C) = + \frac{dnC}{dt}$$

مرتبه واکنش

$$R = k[A]^{n1}[B]^{n2}$$

مدتها عقیده داشتند که نماد های n_2 و n_1 در همه احوال باشیستی با ضرایب β و α برابر بوده و غالبا اعداد درستی هم باشند ما تجربه های مختلف نادرست بودن آن را ثابت نمود و تنها در واکنش های بنیادی با غلظت های کم یا متوسط است مه این شرط می نواند بر قرار باشد

نقیصیم واکنش های شیمیایی بر حسب مرتبه کلی : واکنش های مرتبه
ول، مرتبه دوم و غیره

همیت مرتبه هر واکنش دهنده :

● آشکار سازی چگونگی و استگی سرعت واکنش با غلظت آن
واکنش دهنده

● و دیگری کسب اطلاعات جالب و مفیدی پیرامون چگونگی انجام
واکنش



ابعاد ثابت سرعت

$$|k| = \left(\frac{\text{زمان}}{\text{غلظت}} \right)^{-1} \times \left(\frac{\text{سرعت}}{\text{غلظت}} \right)^{(1-n)}$$

مولکولاریته واکنش

مولکولاریته یک واکنش بنیادی بیانگر تعداد مولکول های شرکت کننده در هر برخورد موثر برای به وجود آمدن محصول واکنش

در واکنش های یک مولکولی یک ذره نظیر مولکول ، یون ، اتم و غیره به عنوان واکنش دهنده وارد فعل و انفعال می شود و از آن ذرات سبکتری حاصل می گردد.

در واکنش های دو مولکولی محصول واکنش حاصل از برخورد موثر دو مولکول متفاوت یا مشابه با یکدیگر عدم به دست آوری اطلاعات لازم برای تعیین مولکولاریته واکنش ها از تجارب عادی سینتیکی

واکنش های برگشت پذیر و بحث ترمودینامیکی آنها

$$(R_f) = k_f [A]^{n1} [B]^{n2}$$

$$(R_r) = k_r [C]^{n'1} [D]^{n'2}$$

در موقع تعادل :

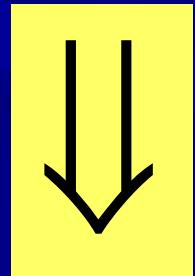
سرعت واکنش معکوس = سرعت واکنش

$$K_c = \frac{[C]^\gamma [D]^\delta}{[A]^\alpha [B]^\beta}$$

$$\frac{k_f}{k_r} = \frac{[C]^{n'1} [D]^{n'2}}{[A]^{n1} [B]^{n2}}$$

نا به قانون دوم ترمودینامیک : شرط برقراری تعادل : تساوی سرعت واکنش های مستقیم و معکوس هر یک از مراحل

$$dG_{T,P} < 0$$



سرعت واکنش معکوس > سرعت واکنش مستقیم



فصل ۷

واکنش های برگشت ناپذیر و واکنش های برگشت
پذیر

واکنش های برگشت ناپذیر مرتبه اول



در واکنش های مرتبه اول بنیادی:



رابطه دیفرانسیلی برای واکنش های مرتبه اول

$$-\frac{1}{\alpha} \frac{d[A]}{dt} = k[A]$$

$$[A] = [A]_0 e^{-\alpha kt}$$

ا در نظر گرفتن تعریف زمان نیمه عمر

$$\ln \frac{[A]_{\circ}}{[A]_{0.2}} = \alpha k t_1 \frac{1}{2}$$

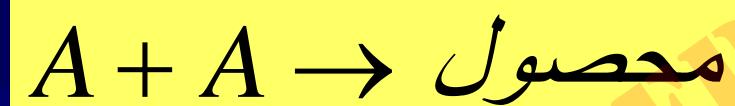
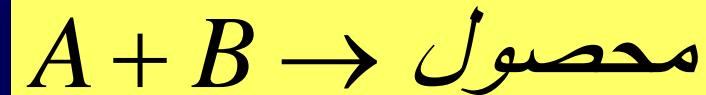
$$t_1 = \frac{0.693}{\alpha k}$$

عمر متوسط :

$$\bar{t} = \frac{\int_0^\infty t dN^*}{N_0}$$

$$\bar{t} = \int_0^\infty t e^{-kt} dt = \frac{1}{k}$$

واکنش های برگشت ناپذیر مرتبه دوم



رابطه دیفرانسیلی سرعت برای آنها

$$\frac{-1}{2} \frac{d[A]}{dt} = k[A]^2$$

$$-\frac{d[A]}{dt} = k[A][B]$$

انتگرال رابطه دیفرانسیلی

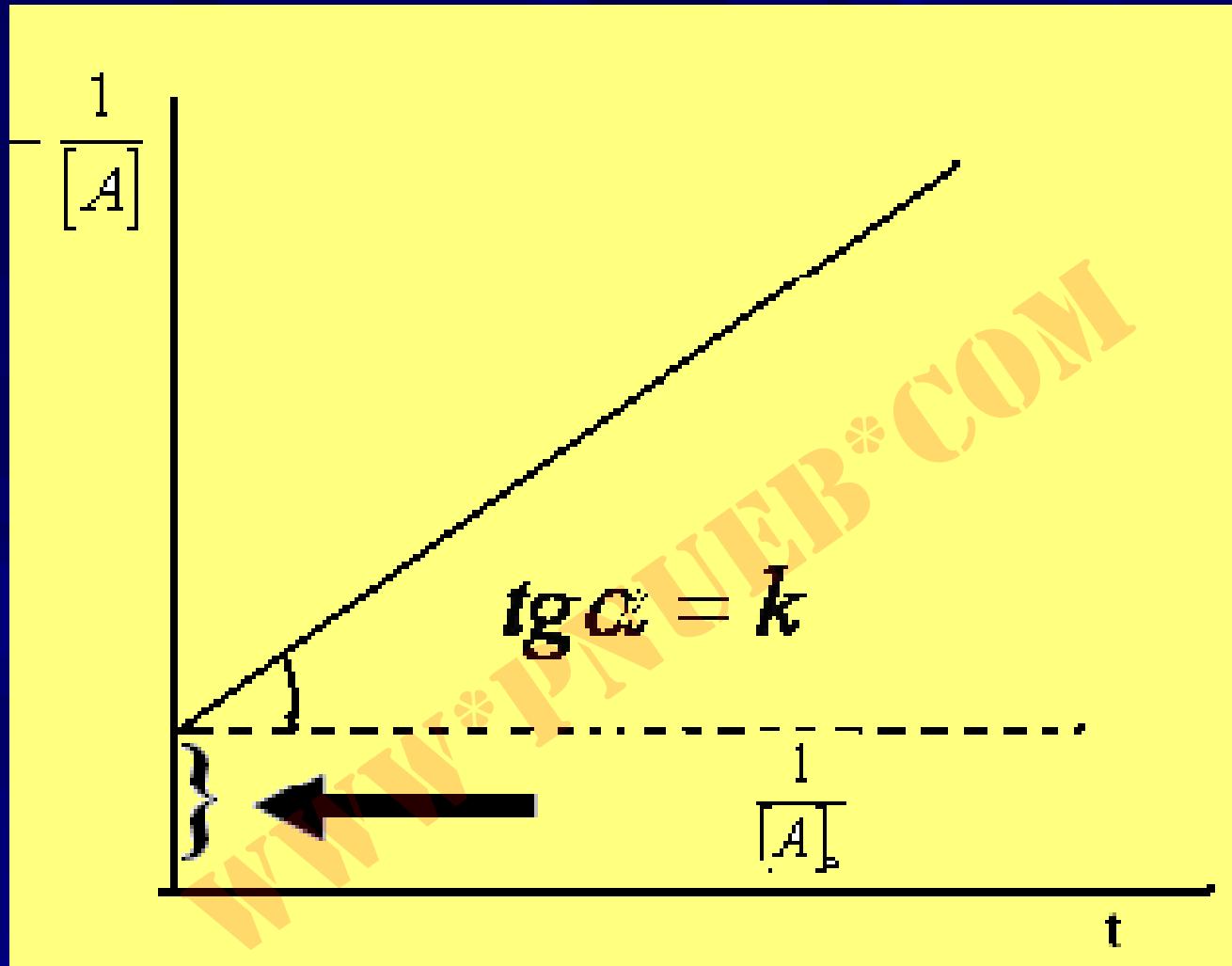
$$\frac{1}{[A]} - \frac{1}{[A]_0} = kt$$

زمان نیمه عمر واکنش مرتبه دوم

$$t_{\frac{1}{2}} = \frac{1}{k[A]_0}$$

اگر غلظت های اولیه واکنش دهنده ها برابر نباشد

$$\frac{1}{[A]_o - [B]_o} \ln \frac{[B]_o [A]}{[A]_o [B]} = kt$$



نغيرات عکس غلظت با زمان در واکنش های برگشت ناپذیر مرتبه دوم با غلظت مساوی

واکنش های برگشت ناپذیر مرتبه سوم و بالاتر

$$A + B + B \rightarrow \dots$$

معادله دیفرانسیلی برای این واکنش

$$\frac{-d[A]}{dt} = \frac{-d[B]}{dt} = \frac{-d[C]}{dt} = k[A][B][C]$$

با فرض مساوی بودن غلظت اولیه واکنش دهنده ها

$$-\frac{d[A]}{dt} = k[A]^3$$

و اگر واکنش از مرتبه n ام باشد

$$\frac{1}{[A]^{(n-1)}} - \frac{1}{[A]_0^{(n-1)}} = (n-1)kt$$

زمان نیمه عمر چنین واکنشی

$$t_{\frac{1}{2}} = \frac{2^{(n-1)} - 1}{(n-1)k[A]_{\circ}}$$



$$-\frac{d[A]}{dt} = k_1[A]$$

$$[A] = [A]_{\circ} e^{-k_1 t}$$

$$\frac{d[B]}{dt} = k_1[A] - k_2[B] = k_1[A]_o e^{-k_1 t} - k_2[B]$$

$$[B] = [A]_o \frac{k_1}{k_2 - k_1} \left(e^{-k_1 t} - e^{-k_2 t} \right)$$

$$[C] = [A]_o \left[1 - \frac{k_2}{k_2 - k_1} e^{-k_1 t} + \frac{k_1}{k_2 - k_1} e^{-k_2 t} \right]$$

واکنش های برگشت پذیر مرتبه اول

$$R_{\text{کل}} = R_f - R_r = -\frac{d[A]}{dt} = k_f[A] - k_r[B]$$

$$\ln \frac{X_e}{X_e - X} = (k_f + k_r)t$$

فصل ۸

ثر دما روی سرعت واکنش های شیمیایی

دما : از عوامل موثر در سرعت واکنش های شیمیایی

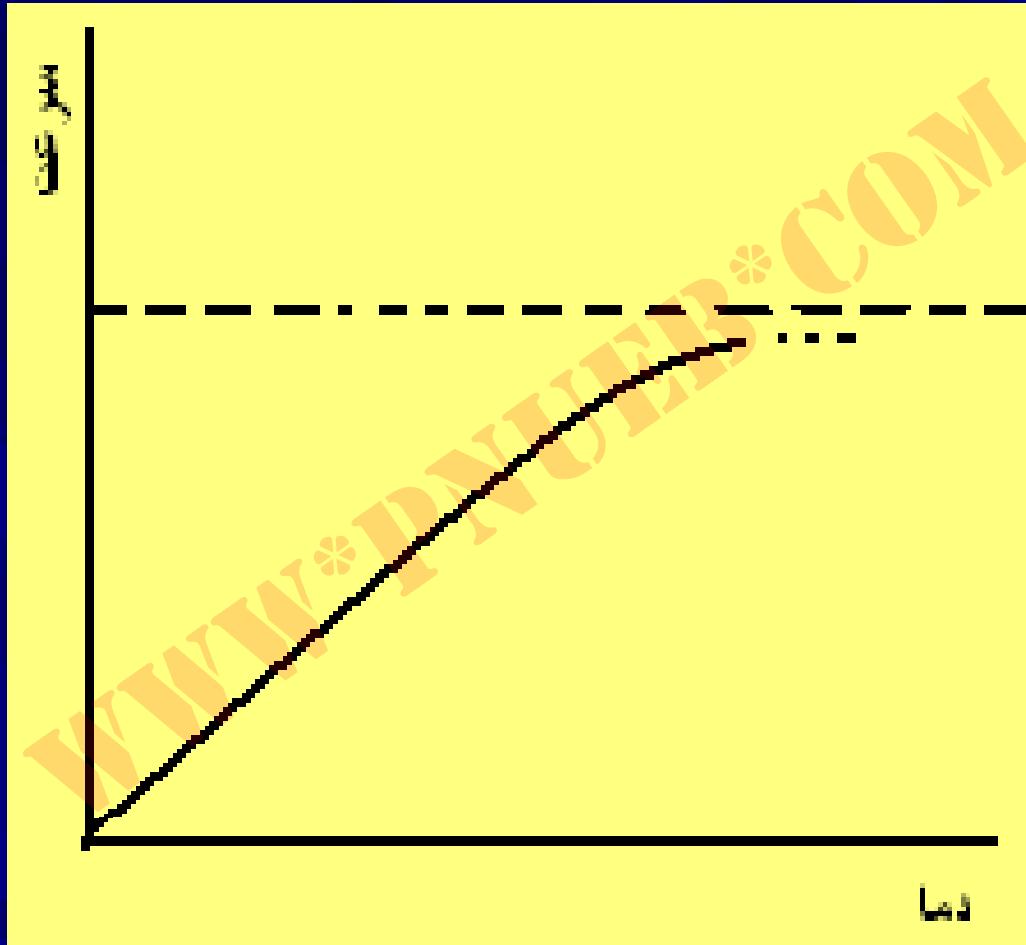
افزایش دما سبب افزایش سرعت واکنش

دو یا سه برابر شدن سرعت پسیاری از واکنش های شیمیایی با افزایش

هر $10C^\circ$ دما

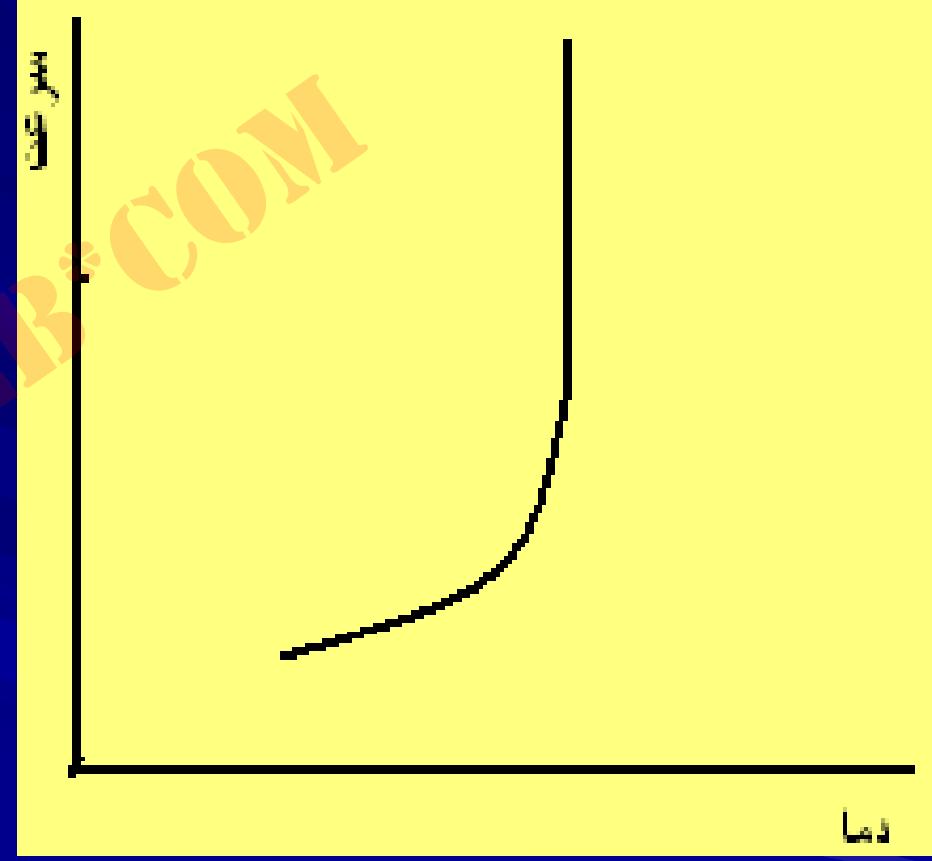
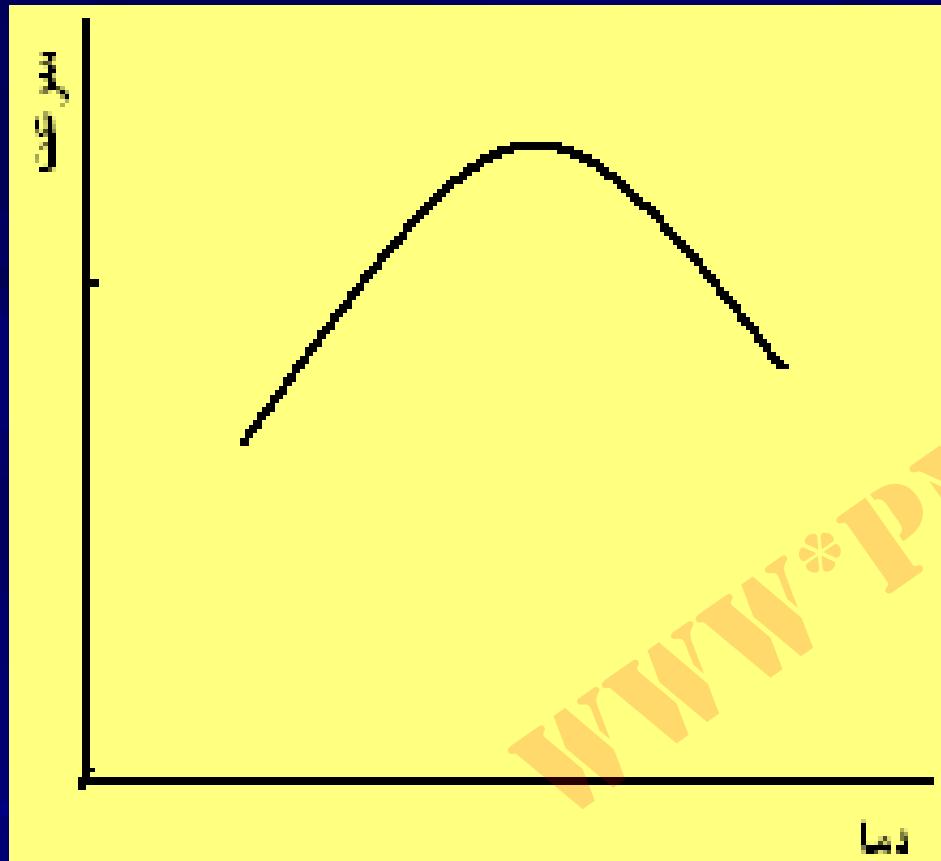


بستگی سرعت واکنش های انفجاری با دما



منحنی تغییرات سرعت واکنش با دما

چگونگی بستگی سرعت با دما



واکنشهای ئیدروژن دار کردن ، واکنش های کاتالیز شده ، واکنشهای آنزیمی

واکنشهای انفجاری

Payam Noor University Ebook

رابطه آرنیوس در مورد بستگی ثابت سرعت واکنش با دما

$$k = A e^{-\frac{E_a}{RT}}$$

$$\log k = \log A - \frac{E_a}{2.303RT}$$

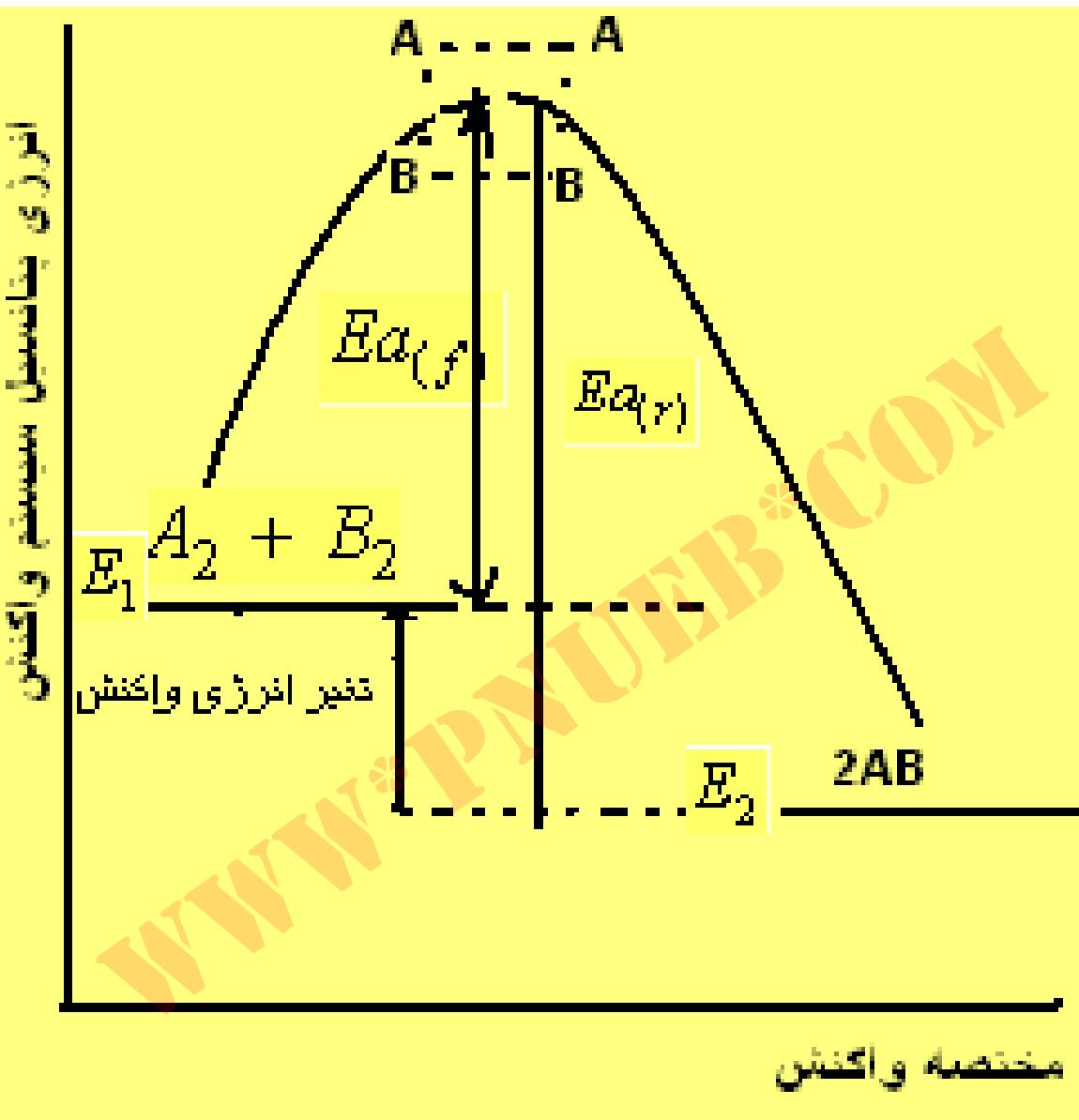
$$\ln \frac{k_2}{k_1} = -\frac{E_a}{R} \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1} \right)$$

گفتگوی پیشتر درباره انرژی فعالسازی

نرژی فعالسازی براساس پیشنهاد اولیه آرنیوس : میزانی از مقدار انرژی لازم برای انجام واکنش دشواری تجزیه و تحلیل انرژی فعالسازی در واکنش های غیر بنیادی سبب به واکنش های بنیادی

در واکنش های غیر بنیادی انرژی فعالسازی ممکن است در ارتباط با چند مرحله مختلف قرار گیرد.

در یک واکنش بنیادی انرژی فعالسازی = انرژی لازم برای تشکیل کمپلکس فعال بسیار ناپایدار از مواد واکنش دهنده



انرژی فعالسازی و سطوح انرژی پتانسیل

کسب اطلاعات بسیار مفیدی درباره انرژی فعالسازی واکنش به کمک انرژی پتانسیل سیستم واکنش و بررسی تغیرات آن بر حسب فاصله بین گونه های شرکت کننده در واکنش

فاکتور فرکانس A

فاکتور فرکانس ، A، هر واکنش عامل مهمی در تعیین مقدار ثابت سرعت ، K؛ آن واکنش

بکی بودن دیمانسیون A با دیمانسیون K

مقدار ثابت سرعت هر واکنش همواره برابر با کسری از فاکتور فرکانس آن

ارتباط E_a با ΔH° و اکنش A با ΔS° و اکنش واکنش

$$K_c = \frac{K_f}{K_r}$$

$$K_c = \frac{A_f e^{-\frac{E_a(f)}{RT}}}{A_r e^{-\frac{E_a(r)}{RT}}} = \frac{A_f}{A_r} e^{-\left(\frac{E_a(f) - E_a(r)}{RT}\right)}$$

در صورت گاز بودن مواد واکنش دهنده و پیروی از قوانین گاز
یده آل :

$$K_c = K_p (RT)^{-\Delta n(g)}$$
$$= e^{\frac{-\Delta G^\circ}{(RT)}} (RT)^{-\Delta n(g)}$$

$$K_c = e^{\frac{-\Delta H^\circ}{RT}} e^{\frac{\Delta S^\circ}{R}} (RT)^{-\Delta n(g)}$$



$$\frac{A_f}{A_r} e^{-\frac{E_{a(f)} - E_{a(r)}}{RT}} = e^{\frac{-\Delta H^\circ}{RT}} e^{\frac{\Delta S^\circ}{R}} (RT)^{-\Delta n_{(g)}}$$

$$\ln \frac{A_f}{A_r} - \frac{(E_{a(f)} - E_{a(r)})}{RT} = -\frac{\Delta H^\circ}{RT} + \frac{\Delta S^\circ}{R} - \Delta n_{(g)} \ln(RT)$$

$$E_{a(f)} - E_{a(r)} = \Delta H^\circ - \Delta n_{(g)} RT = \Delta E^\circ$$

$$\frac{A_f}{A_r} = e^{\frac{\Delta S^\circ}{R}} e^{-\Delta n_{(g)}} (RT)^{-\Delta n_{(g)}}$$

$$k = BT^n e^{\frac{-E_a}{RT}}$$

نرژی آزاد فعالسازی ، آنتالپی فعالسازی و آنتروپی فعالسازی

نرژی آزاد فعالسازی : انرژی آزاد لازم برای تشکیل کمپلکس فعال از مواد تشکیل دهنده

نرژی آزاد فعالسازی بیشتر از مواد واکنش دهنده و مواد حاصل

نرژی آزاد فعالسازی شامل آنتالپی و آنتروپی فعالسازی

$$\Delta G^\circ \neq = \Delta H^\circ \neq - T\Delta S^\circ \neq$$

در واکنش های یک مولکولی که از هر مولکول مقدار $\Delta S^\circ \neq$ واکنش دهنده یک مولکول کمپلکس فعال به وجود می - آید تقریباً ناچیز است و ممکن است برای بتوان نوشت

$$\Delta G^\circ \neq \cong \Delta H^\circ \neq$$

فصل ۹

چگونگی پیش بینی سرعت برخی واکنش های ساده برای پیش بینی k باید مقادیر A و E_a را پیش بینی نمود.

دو نظریه ساده برای پیش بینی A

نظریه برخوردي سرعت واکنش های شیمیایی

نظریه تشکیل کمپلکس فعال یا نظریه حالت گذار



نظریه برخوردی سرعت واکنش های شیمیایی

ز فرض های نظریه برخوردی : مولکول های واکنش دهنده در جریان برخورد های دائمی خود با یکدیگر انرژی لازم برای شرکت در واکنش را به دست آورده و از همین راه وارد واکنش می شوند

* تعداد کل برخورد مولکول ها در واحد حجم و واحد زمان

سرعت واکنش =

کسری از برخورد ها که دارای انرژی کافی هستند

محاسبه تعداد برخوردها

$$A_{(g)} + B_{(g)} \rightarrow \dots$$

$$Z_{1,2} = N_1^* N_2^* \sigma_{1,2}^2 \left(\frac{8\pi kT}{\mu} \right)^{\frac{1}{2}}$$

= تعداد برخوردهای میان A و B در واحد حجم و واحد زمان

Payam Noor University Ebook

N^*_1 = تعداد مولکولهای گاز شماره ۱ در واحد حجم

N^*_2 = تعداد مولکولهای گاز شماره ۲ در واحد حجم

$\sigma_{1,2}$ = قطر متوسط مولکولی که در حالی که $\sigma_{1,2} = \frac{d_1 + d_2}{2}$

(قطر مولکول مورد نظر است)

K = ثابت بولتزمن

T = دما در مقیاس کلوین

μ = جرم کاسته

$$\mu = \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2}$$

جرم مولکولی مورد نظر است m در حالی که

عبارت ثابت سرعت در نظریه برشورد

$$Z_{1.2} = \sigma_{1.2}^2 \left(\frac{8\pi kT}{\mu} \right)^{\frac{1}{2}} N_1^* N_2^*$$

$$Z_{1.2}^m = Z_{1.2} \div N_A = \sigma_{1.2}^2 \left(\frac{8\pi kT}{\mu} \right)^{\frac{1}{2}} \frac{N_1^*}{N} N_2^*$$

$$Z_{1.2}^m = N \sigma_{1.2}^2 \left(\frac{8\pi kT}{\mu} \right)^{\frac{1}{2}} \frac{N_1^*}{N} \cdot \frac{N_2^*}{N}$$

$$Z_{1.2}^m = N \sigma_{1.2}^2 \left(\frac{8\pi kT}{\mu} \right)^{\frac{1}{2}} [A][B]$$

$$R = P Z_{1.2}^m e^{-\frac{\varepsilon c}{kT}}$$

$$= P N \sigma_{1.2}^2 \left(\frac{8\pi kT}{\mu} \right)^{\frac{1}{2}} e^{-\frac{\varepsilon c}{kT}} [A][B]$$

$$k = PN \sigma_{1.2}^2 \left(\frac{8 \pi kT}{\mu} \right)^{\frac{1}{2}} e^{-\frac{\varepsilon c}{kT}}$$



$$B = N\sigma_{1.2}^2 \left(\frac{8\pi kT}{\mu} \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$k = PBT^{\frac{1}{2}} e^{\frac{-Ec}{RT}}$$

مقایسه عبارت ثابت سرعت در نظریه آرنیوس و در نظریه
برخوردی سرعت با هم

$$k = A e^{-\frac{Ea}{RT}}$$

$$K = PBT^{\frac{1}{2}} e^{-\frac{Ee}{RT}}$$

$$Ea = E_c + \frac{1}{2}RT$$

$$A = PB e^{\frac{1}{2}} T^{\frac{1}{2}}$$

نارسایی هایی نظریه برخوردی سرعت واکنش

نظریه برخوردی سرعت فقط می تواند با برخی از داده های سینتیکی واکنش های بسیار ساده سازگار در آید .

در حالی که در موارد دیگر اختلاف نتایج تجربی با محاسبات نظری پیش از پیش آشکار می شود .

نظریه تشکیل کمپلکس فعال

با نظریه تشکیل کمپلکس فعال در هر واکنش شیمیایی ، مولکولها یا تمehای واکنش دهنده در جریان برخوردهای خود با یکدیگر ، نخست کمپلکس بسیار ناپایداری به نام کمپلکس فعال را تشکیل می دهند.

مکان تجزیه شدن این کمپلکس هم به محصول واکنش ، وهم به واکنش دهنده های اولیه

روش ایرینگ

$$A + BC \Leftrightarrow ABC \Leftrightarrow AB + c$$

ثابت تعادل کمپلکس فعال

$$K^{\neq} = \frac{[ABC]}{[A][BC]}$$

$$\nu_c [ABC] = \text{سرعت تشكيل محصول}$$

$$[ABC] = K^{\neq} [A][BC]$$

$$v_c K^{\neq} [A][B] = \text{سرعت واکنش}$$

$$\frac{kT}{hv_c} \times K_{\neq}$$

ثابت K^{\neq} در ترمودینامیک آماری به صورت حاصلضرب می باشد

= ثابت بولتزمن K

$$v_c K^{\neq} [A][B] = \text{سرعت واکنش}$$

= ثابت پلانک

T = دما در مقیاس کلوین

= فرکانس آن شیوه ارتعاشی کمپلکس فعال که طی آن مولکول کمپلکس به محصولات و واکنش دهنده ها تجزیه می شود.

$$\text{سرعت واکنش} = \frac{kT}{h} K_{\neq}[A][BC]$$

$$k = \frac{kT}{h} K_{\neq}$$

$$K_{\neq} = C'T^n e^{-\frac{E^{\circ}\bullet}{RT}}$$

ارتباط میان ثابت های به کار رفته در رابطه آرینوس و ثابت های به کار رفته در رابطه ثابت سرعت در نظریه تشکیل کمپلکس فعال

$$Ae^{-\frac{E_a}{RT}} = CT^n e^{-\frac{E^\circ}{RT}}$$

$$\ln A - \frac{E_a}{RT} = \ln C + n \ln T - \frac{E^\circ}{RT}$$
$$\frac{E_a}{RT^2} = \frac{n}{T} + \frac{E^\circ}{RT^2}$$

$$E_a = E^\circ \bullet + nRT$$

$$\ln A = \ln C + n \ln T + n$$

$$A = CT^n e^n$$

بحث ترمودینامیکی نظریه تشکیل کمپلکس فعال

ثابت سرعت از دید آرنیوس :

$$k = A e^{-\frac{E_a}{RT}}$$

ثابت سرعت از دید ترمودینامیکی :

$$k = \frac{kT}{h} (RT)^{-\Delta n(g)} e^{\frac{-\Delta H^\circ_\neq}{RT}} e^{\frac{\Delta S^\circ_\neq}{R}}$$

$$Ae^{-\frac{E_a}{RT}} = \frac{kT}{h} (RT)^{-\Delta n(g)} e^{-\frac{\Delta H_{\neq}^{\circ}}{RT}} e^{-\frac{\Delta S_{\neq}^{\circ}}{R}}$$

$$\ln A - \frac{E_a}{RT} = \ln \frac{k}{h} = \ln T - \Delta n \ln R - \Delta n \ln T - \frac{\Delta H_{\neq}^{\circ}}{RT} + \frac{\Delta S_{\neq}^{\circ}}{R}$$

$$\frac{E_a}{RT^2} = \frac{1}{T} - \frac{\Delta n(g)}{T} + \frac{\Delta H_{\neq}^{\circ}}{RT^2}$$

رای واکنش در فاز محلول :

$$E_a = \Delta H_{\neq}^{\circ} + RT$$

$$\ln A = \ln \frac{kT}{h} - \Delta n \ln(RT) + \frac{\Delta S_{\neq}^{\circ}}{R} + (1 - \Delta n_{(g)})$$

$$A = \frac{kT}{h} (RT)^{-\Delta n(g)} e^{(1-\Delta n_{(g)})} e^{\frac{\Delta S_{\neq}^{\circ}}{R}}$$

$$A = \frac{KT}{h} e^{\frac{R+\Delta S_{\neq}^{\circ}}{R}}$$

Payam Noor University Ebook

کاربرد نظریه تشکیل کمپلکس فعال در مورد واکنش دهنده های بیونی (اثر قدرت یونی بر روی سرعت واکنش)

$$K_c^{\neq} = \frac{[ABC]}{[A][BC]}$$

$$K_a^{\neq} = \frac{a_{ABC}}{a_A a_{BC}}$$

$$K_a^{\neq} = \frac{[ABC]}{[A][BC]} \cdot \frac{\gamma_{ABC}}{\gamma_A \gamma_{BC}}$$

سرعت واکنش

$$= v_c K_a^{\neq} \frac{\gamma_A \gamma_{BC}}{\gamma_{ABC}} [A][BC]$$

$$K = v_c K_a^{\neq} \frac{\gamma_A \gamma_{BC}}{\gamma_{ABC}}$$

$$K = K_{\circ} \frac{\gamma_A \gamma_{BC}}{\gamma_{ABC}}$$

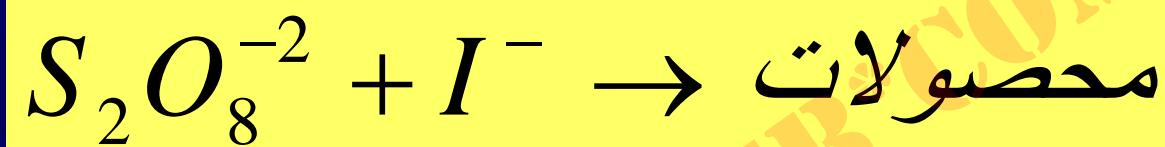
قانون حدی دبای - هوکل

$$\log \gamma_i = -0.51 Z_i^2 \sqrt{I}$$

سه حالت مشخص درباره اثر قدرت یونی بر روی سرعت
واکنش های یونی با کمک رابطه

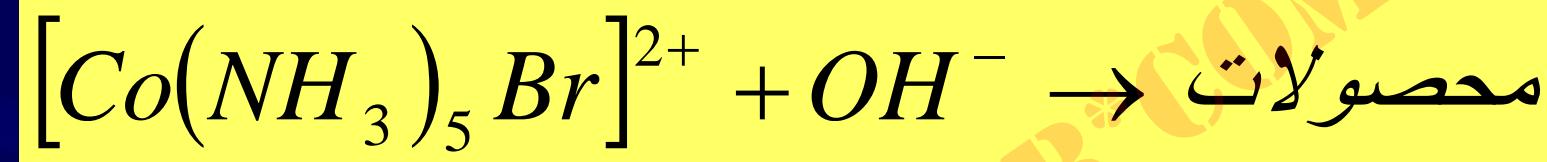
$$\text{Log}k = \text{Log}K_{\circ} + 1.02Z_A Z_{BC} \sqrt{I}$$

لف : هم علامت بودن یونهای A و BC . مانند واکنش



در این حالت با افزایش قدرت یونی ، A، ثابت سرعت واکنش ، k_{zrگتر} ؛ و در نتیجه سرعت واکنش با افزایش قدرت یونی افزایش می یابد .

ب: هم علامت نبودن یونهای واکنش دهنده . مانند واکنش



در این حالت با افزایش قدرت یونی ، k ثابت سرعت واکنش ، k کوچکتر ؛ و در نتیجه سرعت واکنش با افزایش قدرت یونی کاهش می یابد .

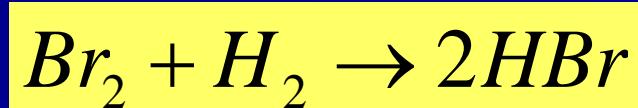
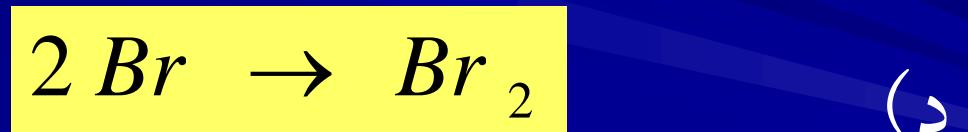
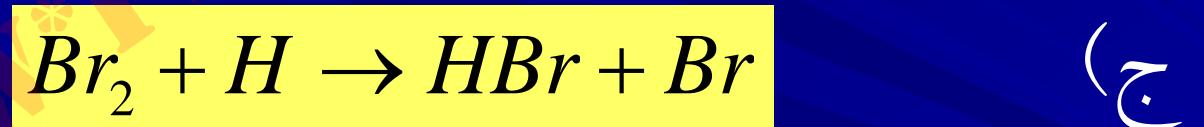
ج: بدون بار بودن یکی یا هر دو از دو واکنش دهنده. مانند واکنش



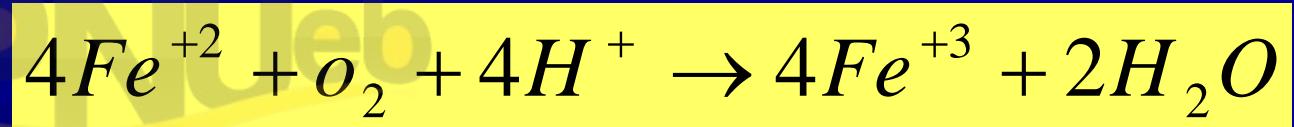
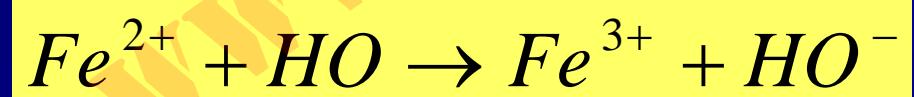
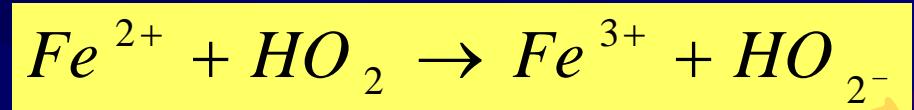
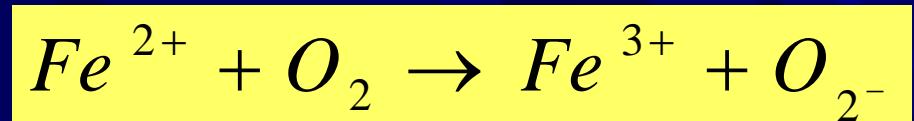
ی تاثیر بودن افزایش قدرت یونی بر روی ثابت سرعت .

فصل ۱۰

مکانیسم یک واکنش کلی و عبارت سرعت برای آن



واکنش کلی



واکنش کلی

شرایط یک مکانیسم عبارت است از :

- الف) سازگاری مکانیسم با شرایط تجربی .
- ب) مراعات نقطه نظر های مربوط به انرژی در مکانیسم .
- ج) مراعات شرط برگشت پذیری میکروسکوپی در هر یک از مراحل مکانیسم .
- د) قابل مقایسه بودن مکانیسم پیشنهادی با واکنش های مشابه

بحث قانون سرعت و مکانیسم واکنش

قابل پیش گویی بودن قانون سرعت یا عبارت سرعت یک واکنش بنیادی از روی معادله شیمیایی آن .

غیر قابل پیش گویی بودن قانون سرعت یا عبارت سرعت واکنش های کلی از روی معادله شیمیایی آنها و محاسبه قانون سرعت آنها از راه تجربی

پیشگویی مکانیسم مناسب برای انجام یک واکنش از روی عبارت سرعت تجربی آن واکنش .



لیندمان

واکنشهای یک مولکولی با مرتبه متغیر در فاز گاز

$$A^* \rightarrow A^\neq \rightarrow \text{محصول}$$

$$[A^*] = \frac{k_1[A]^2}{k_2 + k_{-1}[A]}$$

$$\text{سرعت} = \frac{k_2 k_1 [A]^2}{k_2 + k_{-1} [A]}$$

$$\text{سرعت} = \frac{k_2 k_1 [A]}{k_{-1}}$$

میزان برخورد ها

بیشتر بودن سرعت برخورد های بین مولکولی در محلولها نسبت به گازها

به دلیل حضور حلال در محلولها ممکن است تعداد برخورد ها بیشتر باشد که بر اساس نظریه برخوردی برای آن ، در فاز گاز و در غلظتهای یکسان به دست می آید

کند تر بودن حرکت مولکولهای مایع در اطراف خود نسبت به حالت گاز

برخلاف حالت گاز که در هر بار نزدیک شدن مولکولها به هم ، فقط امکان یک برخورد است ، در حال مایع ، به دلیل کند بودن جابه جایی مولکولها ، در صورتی که مولکولی در برخورد اول وارد واکنش نشود ، در پی آن ممکن است بتواند برخوردهای فوری دیگری نیز به عمل آورد .

ا توجه به این دو نکته به طور تقریب می توان حدود تعداد خوردها در فاز مایع و گازدر شرایط یکسان را با هم مساوی گرفت.

واکنش های یونی در محلولها

واکنش های یونی در محلولها بیشتر معمول است تا در گاز ها .

ستگی نزدیک فرآیند آبپوشی(حلالپوشی) با میزان بار الکتریکی موجود در واحد سطح

هر اندازه یونی کوچکتر بوده و یا بار الکتریکی آن بیشتر، عمل پوشی آن شدیدتر

نتیجتاً شدیدترین جاذبه بین یونهای جسم حل شده و مولکولهای حلال قطبی برقرار می شود .

نظریه کمپلکس فعال در محلولها

کاربرد نظریه کمپلکس فعال در محلولها و گازها ، اساساً تفاوت چندانی با هم ندارد ، حتی در محلولها به دلیل وجود انواع برخوردهای بین مولکولی که می توانند تعادل انرژیتیکی را زودتر برقرار کنند ، موقعیت نظریه ممکن است بهتر از حالت گاز باشد .