

الباب السادس عشر

Theory of diffusion in solids

نظرية الانتشار في الجوامد

ظاهرة الانتشار في المواد الصلبة هي انتقال الذرات من نقط الشبكة التي كانت تشغلها أصلاً إلى نقط مجاورة دون العودة إلى أوضاعها الأولى . Diffusion is an irreversible flow of matter.

ويسمى الانتشار ذاتيا self diffusion في حالة حركة ذرات المواد النقيّة التي لا تحتوي سوى نوع واحد من الذرات .

وحدة عملية الانتشار : The unit diffusion process.

تتحرك ذرات المادة عند درجات الحرارة الأعلى من درجة الصفر المطلق حرقة تذبذبه حول مواضع اتزانها . ووحدة عملية الانتشار او القفزة «jump» تحدث كلما تغير الوضع المتوسط للذرة mean position ويحدث ذلك عندما تحصل الذرة على طاقة كبيرة بدرجة كافية تفز فوق حاجز الطاقة لتنقل إلى النقطة المجاورة في الشبكة بفرض أنها خالية من الذرات .

وتكون عملية الانتشار عبارة عن محصلة جميع التفازات الذرية التي تتم داخل البلورة على مدى زمني كبير بالنسبة للزمن المميز للذبذبات الحرارية characteristic time of thermal vibration

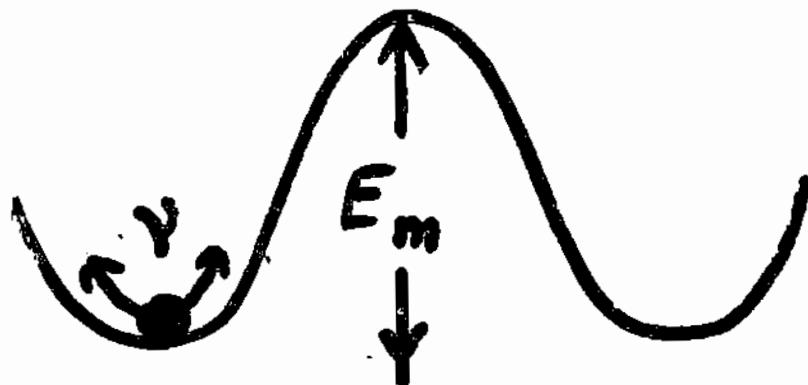
ويجب لذلك دراسة عملية الانتشار على أساس احصائي .

متوسط زمن القفز : Average jump time :

هو متوسط الزمن الذي يمضى بين قفزيتين ذريتين ناجحتين ومتاليتين في الشبكة .

ويتوقف هذا الزمن على عدة عوامل هي :

- (١) عدد المرات التي تحاول فيها الذرة أن تقفز فوق حاجز الطاقة وتساوي التردد الذري ν



شكل (١٦ - ١)

(ب) احتمال أن تحمل الذرة من طاقة التهيج الحراري kT خلال ذبذبة واحدة على قدر من الطاقة Em يسمح لها بالقفز فوق حاجز الطاقة Em وارتقائه

يساوي هذا الاحتمال حسب القوانين الاحصائية للكسوبل

$$\exp (- Em / kT)$$

(ج) معامل احتمال آخر P يتوقف على أن يكون للذرة قدرًا كافياً من الطاقة لكي تنتقل فعلاً إلى نقطة شبكة مجاورة . $\therefore P = \dots$

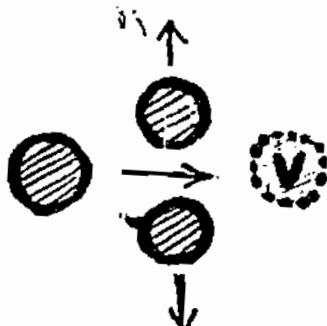
وهذا الاحتمال يتوقف على : -

(أ) عدد أقرب جيران coordination number وهي نقط الشبكة المجاورة التي يمكن للذرة أن تتفز إليها وكلما زاد عدد أقرب جيران كلما ازداد احتمال التفاز . وهذا يتوقف على نوع الشبكة .

(ب) احتمال أن تكون أحد هذه النقط المجاورة خالية أذ ليس من المعقول أن تتفز الذرة من مكانها إلى المكان المجاور إذا لم يكن خاليًا حتى ولو استوفت جميع الشروط الأخرى . واحتمال أن تكون إحدى نقط الشبكة خالية vacant site يتوقف على تركيز الفراغات في البلورة ، ويتوقف هذا التركيز على vacancy concentration درجة الحرارة المطلقة $T^{\circ}K$ للبلورة بعدها للمعادلة

$$C = \exp(-E_f / kT)$$

حيث E هي الطاقة اللازمة لتكوين الفراغ الواحد .



احتمال أن تكون الثغرة بين الذرات التي سيتم التفاز خلالها كبيرة بقدر كاف لتسمح بمرور الذرة المنتشرة ، في اللحظة التي تكون طاقتها أكبر من E_m وتكون متوجهة إلى نقطة الشبكة المجاورة الخالية وهذا الاحتمال يتوقف على انترودبيا التشغيط entropy of activation ΔS للتفازة ويساوي تقريبا

شكل (٢ - ١٦)

$$\exp(\Delta S / k)$$

مما سبق يكون احتمال التفaze ويساوي مقلوب متوسط زمن التفaze

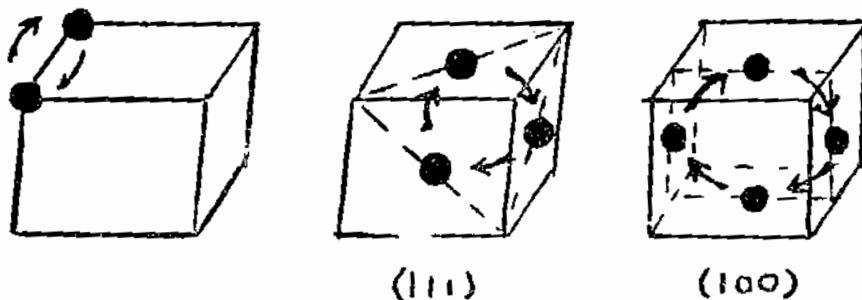
$$\left(\frac{1}{\tau} \right) \text{ هو}$$

$$\frac{1}{\tau} = P_v \exp(-E_m/kT)$$

طرق الانتشار الذري

Mechanism of atomic diffusion.

تحدث عادة وحدة الانتشار unit diffusion act



شكل (٢ - ١٦)

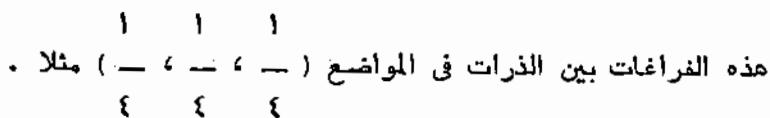
بأخذ الطرق الآتية : —

١ - الانتشار التبادلي : Interchange diffusion

يمكن لاي ذرتين متجاورتين أن يتبادلا الأماكن . ويمكن أيضا أن يتم تبادل الموضع بين ثلاث ذرات أو أربعة على شكل تبادل حلقي

٢ - الانتشار التخلّى

توجد دائمًا بين الذرات في أي شبكيه بعض الفراغات تكون مواضعها بين نقط الشبكيه فمثلاً في شبكيه متعركة الوجه التكعيبي b.c.c. توجد



يحدث الانتشار التخلّى عندما يكون الحجم الذري للذرات المنتشرة سفيراً بالنسبة لحجم ذرات المادة المضيفة . فمثلاً في حالة انتشار الكربون في بلورة حديد يتم الانتشار بهذه الطريقة إذ أن حجم ذرة الكربون هي فقط $\frac{1}{8}$ من حجم ذرة الحديد وهذا يسهل عملية الانتشار التخلّى .

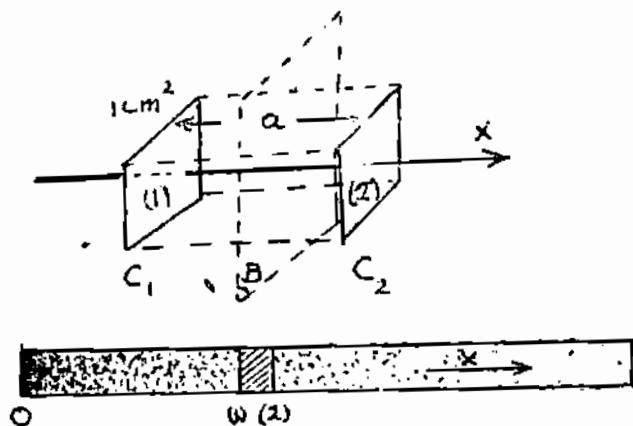
٣ - الانتشار بواسطة الفراغات Vacancy diffusion

توجد الفراغات (وهي نقط الشبكيه الغير مشغولة بذرات) عند أي درجة حرارة أعلى من الصفر المطلق . ويتم الانتشار هنا بالانتقال المباشر للذرة من مكانها لتشغل المكان الخالي .

توقف طريقة الانتشار في أي مادة على التركيب البلوري لها وكذلك على نوع الذرات المكونة لها . فمثلاً في حالة المواد النقيه يتم الانتشار الذائى عادة بواسطة الفراغات . أما في حالة المحاليل لا solid solutions الصلبة المكونة من ذرتين A ، B فيتوقف نوع الانتشار على طبيعة محلول . فإذا كان من نوع المحاليل الصلبة التبادلية substitutional solution تكون حجوم الذرات A ، B متقاربة كما هو الحال في النحاس الأصفر Cu Zn ولذلك يسهل الانتشار التبادلی وفي حالة الذرات صفراء الحجم يمكن ان يكون الانتشار تخلّيا interstitial .

القانون الأول :

اعتبر قضيب من سببيه يتغير فيه بانتظام تركيز نوع معين من الذرات A مثلاً في اتجاه طوله ، ومساحة مقطعيه الوحدة .



شكل (٤ - ١٦)

نفرض مستويين (١) ، (٢) عموديين على اتجاه الانتشار يكون تركيز الذرات من نوع A عندهما $C_1 > C_2$ ونفرض مستوى B يقع في منتصف المسافة بينهما .

عدد ذرات النوع A في المستوى (١) =

وعدد الذرات من نفس النوع في المستوى (٢) =

في اثناء الانتشار تتنفس الذرات من النوع A عبرة المستوى المتوسط B من كل من الجهات .

؛ ل يكن P_{12} ، P_{21} . هما الاحتمالان لوحدة الزمن لكي تفترز ذرة A المستوى (1) الى المستوى (2) وبالعكس . عدد مرات التفترز من المستوى (1) الى المستوى (2) خلال وحدة المساحات في وحدة الزمن = $P_{12} \cdot n_1$ (A)

أيضاً تردد التفترزات من (2) الى (1) = $P_{21} \cdot n_2$ (A)

اذا كان F هو التدفق الفعلى net flow لكل سم² في الثانية

$$\therefore F = P_{12} \cdot n_1 - P_{21} \cdot n_2$$

وتتوقف قيمة P_{12} عادة على تركيز الذرات A على جانبي المستوى الذي يتم التدفق خلاله . فاذا اعتربنا التدفق في نقطة ما داخل البلوره يمكن اعتبار ان $P_{12} = P_{21} = P$ اي ان احتمال القفز واحد في أي الاتجاهين . ويكون التدفق في الاتجاه السيني هو

$$\therefore F_x = P (n_1 - n_2)$$

اذا كانت a هي المسافة بين المستويين (1) ، (2) وان التغير في التركيز بينهما هو $dc = n_1 - n_2$ يكون ميل التركيز هو $\frac{dc}{dx}$ concentration gradient

$$n_1 - n_2 = \frac{dc}{dx} \cdot a$$

وبتعريف C بانها تركيز الذرات من نوع A في وحدة الحجم ، يكون التدفق للحجم $a \times 1$ سم³ هو

$$\therefore F = - P (n_1 - n_2) \cdot a \times 1$$

وقد وضعنا اشاره سالبه لأن التركيز يتغير بالنقصان في اتجاه تزايد x .

$$\therefore F = -P a^2 \frac{dc}{dx} = -D \frac{dc}{dx}$$

ويسمى F بتيار الانتشار كما يطلق على Pa^2 معامل الانتشار ويعطى الرمز D ووحداته سم٢/ثانية

وهذا هو قانون فيك الأول للانتشار ويوضع عادة على صورة متوجهات :

$$\vec{F} = -\vec{D} \operatorname{grad} \vec{C}$$

وفي حالة الماد التي ليس لها خواص اتجاهيه isotropic يكون معامل الانتشار D يتوقف على اتجاه ميل التركيز ويساوي مربع مسافة الانتشار $*$ مقسوما على زمن الانتشار $D = x^2/t$ ولكن بالنسبة للمواد التي تظير تغيرا في خواصها في الاتجاهات المختلفة anisotropic نجد أن معامل الانتشار يأخذ قيماء مختلفة في الاتجاهات المختلفة tensor quantity

ويتوقف D على درجة الحرارة تبعا للعلاقة $D = D_0 e^{-E/kT}$ حيث E طاقة التنشيط للانتشار ، k ثابت بولتزمان

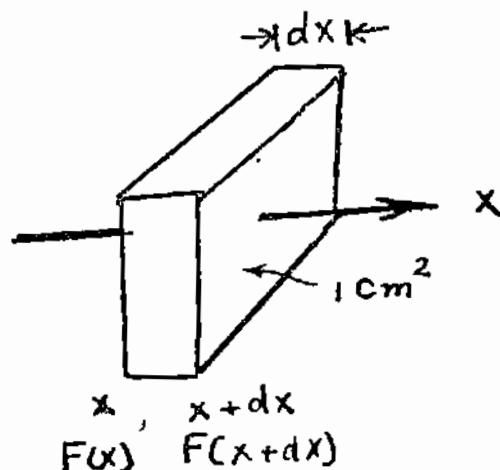
قانون الانتشار الثاني لفيك Fick's second diffusion law

ينطبق القانون الأول فقط في حالة الانتشار عندما يكون هناك ميل تركيز ثابت أثناء الانتشار اي حالة التدفق المنتظم steady state flow

ولكن عند حدوث الانتشار في الحقيقة تتغير مع الزمن قيمة التركيز عند اي نقطه داخل المادة .

ويعالج القانون الثاني موضوع ادخال الزمن كمتغير في معادلة الانتشار.
نعتبر منشوراً مساحة الوجه فيه 1 سم² وسمكه dx ثم نعتبر الانتشار في الاتجاه
السيئي فقط إلى داخل المنشور الواقع بين النقطتين x و $x + dx$ يكون
تيار التدفق الفعلى هو الفرق بين تياري التدفق من الجهتين أي ان

$$\frac{(F)}{x} - \frac{(F)}{x + dx}$$



شكل (٥ - ١٦)

$$\begin{aligned}
 &= D \left[\left(\frac{\frac{dc}{dx}}{dx} \right)_{x+dx} - \left(\frac{\frac{dc}{dx}}{dx} \right)_x \right] \\
 &= D \frac{d^2c}{dx^2} dx + \dots
 \end{aligned}$$

بقسم طرف المعادلة على حجم المنشور وهو $1 \times dx \times 1$ تكون كمية

المادة المنتشرة في وحدة الحجم عند النقطة x في لحظة ما هي

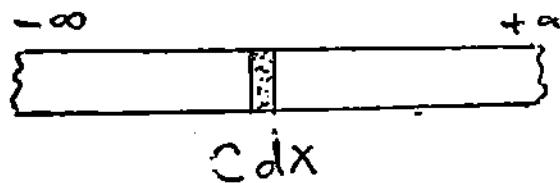
$$\frac{dC}{dt} = D \frac{d^2C}{dx^2}$$

عندما يكون الانتشار في جميع الاتجاهات داخل المادة تضاف حدودا
نمثل الانتشار في الاتجاهين x . y . z

$$\therefore \frac{dc}{dt} = D \left[\frac{d^2C}{dx^2} + \frac{d^2c}{dy^2} + \frac{d^2c}{dz^2} \right]$$

$$= D \nabla^2 C$$

حيث هو معامل تشغيل لابلاس Laplace's operator ويلاحظ هنا
ان كمية المادة الكلية التي تنتشر تظل دون تغير مع الزمن
The diffusing material is always conserved.



شكل (٦ - ١٦)

فإذا كان التركيز عند النقطة x, y, z داخل البلوره هو $C(x, y, z)$
فإن كمية المادة المنتشرة داخل حجم صغير $dx dy dz$ في هذا المكان هو

$$C dx dy dz$$

ويكون

$$-\int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} C \, dx \, dy \, dz = S$$

حيث S هو مقدار ثابت عبارة عن كمية المادة المنتشرة .

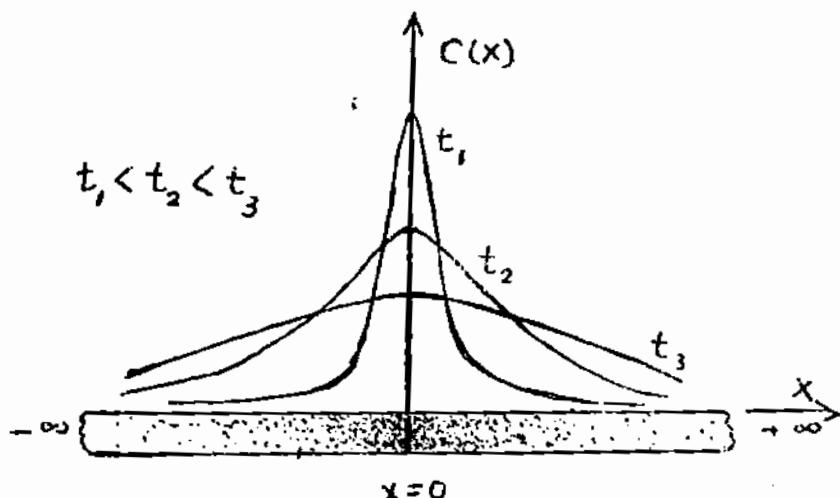
حل معادلة الانتشار في بعد واحد

1 — D solution of the diffusion equation.

نفرض اننا ادخلنا في مادة نقيه على شكل قضيب كمية S من مادة منتشره

ونفرض انها وضعت على مقطع القضيب

(الذي مساحته الوحده) عند نقطه $x = 0$ اي عند مركز الاحداثيات في اللحظة $t = 0$ وان القضيب يمتد في الاتجاه السيني من $-\infty$ الى ∞



شكل (١٦ - ٧)

عند $t = 0$

(بدء الزمن) يكون التركيز للذرات المنتشرة صفريا في كل مكان داخل القضيب ماعدا عند $x = 0$ حيث يكون التركيز C لانهائي

وبما ان كثافة المادة المنتشرة محدوده داخل القضيب

$$\int_{-\infty}^{\infty} C \, dx = S \quad \dots \dots \dots \quad (1)$$

وتظل قيمة هذا التكامل محدوده دائما حتى عند الزمن $t = 0$

معادلة الانتشار هي

$$\frac{dc}{dt} = D \frac{d^2 c}{dx^2} \quad \dots \dots \dots \quad (2)$$

وجد بالتجربة في معظم حالات الانتشار التي درست ان المتغيرات x ، t تدخل دائما في العلاقة المستنيرة على شكل دالة اسيه من النوع

$$\exp \left(-\frac{\lambda x^2}{t} \right)$$

حيث λ مقدار ثابت وعلى هذا الاساس يكون الحل المقترن للمعادلة التقاضية trial solution هو

$$C = f(x) \cdot h(t) \cdot \exp \left(-\lambda \frac{x^2}{t} \right) \quad \dots \dots \dots \quad (3)$$

ويقتضي الحل ان يكون التركيز C دائما محدودا في كل مكان وكذلك

عند $x = 0$ ما عدا عند ابتداء الزمن

اذا كان الحل المقترح صحيحاً فإنه يجب أن يحقق المعادلة التفاضلية (2)

$$\left(\frac{\frac{d^2 c}{dx^2}}{t} \right)_t \text{ وكذلك } \left(\frac{dc}{dt} \right)_x \text{ لذلك بالتفاضل والتعويض نجد}$$

ثم بحل المعادلة نجد أن : —

$$\begin{aligned} \left(\frac{dc}{dt} \right)_x &= f(x) \left[h(t) e^{-\lambda x^2/t} - \frac{\lambda x^2}{t^2} \right. \\ &\quad \left. + e^{-\lambda x^2/t} \cdot h'(t) \right] \\ &= f(x) h(t) e^{-\lambda x^2/t} \left(\frac{\lambda x^2}{t^2} + \frac{h'(t)}{h(t)} \right) \dots \quad (4) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \left(\frac{dc}{dx} \right)_t &= h(t) \left(f(x) e^{-\lambda x^2/t} - \frac{2\lambda x}{t} \right. \\ &\quad \left. + e^{-\lambda x^2/t} \cdot f'(x) \right) \end{aligned}$$

نفرض هنا $f(x)$ مقدار ثابت محدود تكون المشتق $f'(x)$ تساوى صفرًا فيحذف الحد الثاني من المعادلة السابقة ثم نشافل مرة ثانية بالنسبة إلى x ($x \neq 0$ ، $f(x) \neq \infty$)

$$\begin{aligned}
 \left(\frac{d^2 c}{dx^2} \right)_t &= h(t) \left(f(x) - \frac{2\lambda}{t} \right. \\
 &\quad \left. - \frac{\lambda x^2/t}{e} + \frac{\lambda x^2/t}{e} \cdot - \frac{2\lambda x^2}{t} \right) \\
 &= h(t) f(x) e^{-\lambda x^2/t} + \frac{2\lambda}{t} \left(1 - \frac{2\lambda x^2}{t} \right) \\
 \therefore D \left(\frac{d^2 c}{dx^2} \right)_t &= -D h(t) f(x) e^{-\lambda x^2/t} \\
 &\quad - \frac{2\lambda}{t} \left(1 - \frac{2\lambda x^2}{t} \right)
 \end{aligned} \tag{5}$$

المعادلتين (٤) ، (٥) يجب أن يكونا متطابقتين إذا كان الحل المقترن
صحيحاً . وشرط ذلك هو أن تتحقق المعادلة :

$$-D \frac{2\lambda}{t} \left(1 - \frac{2\lambda x^2}{t} \right) = \frac{\lambda x^2}{t^2} + \frac{h'(t)}{h(t)} \tag{6}$$

تحتحقق هذه المعادلة فقط إذا كان :

$$h(t) = \frac{1}{\sqrt{t}}$$

$$\lambda = \frac{1}{4D}$$

الطرف اليسين من المعادلة يصبح باستخدام

$$\left\langle h^1(t) = - \frac{1}{2t^{3/2}} \right\rangle$$

$$\frac{\lambda x^2}{t^2} - \frac{t^{1/2}}{2t^{3/2}} = \frac{\lambda x^2}{t^2} - \frac{1}{2t}$$

والطرف اليسين يصبح : —

$$\begin{aligned} & - \frac{1}{4\lambda} \cdot \frac{2\lambda}{t} + \frac{1}{4\lambda} \cdot \frac{2\lambda}{t} \cdot \frac{2\lambda x^2}{t} \\ &= \frac{\lambda x^2}{t^2} - \frac{1}{2t} \end{aligned}$$

أى ان المعادلة (6) تكون صحيحة تحت الشروط الآتية : —

$$f(x) = \text{constant} \neq$$

$$h(t) = \frac{1}{\sqrt{t}}$$

$$\lambda = \frac{1}{4D}$$

ويكون حل معادلة الانتشار التقاضية هو

$$C = \frac{\alpha}{\sqrt{t}} \exp \left(-\frac{x^2}{4Dt} \right) \quad \dots \quad (7)$$

هذه المعادلة متماثلة على جانبي $0 = x$ ويمكن تعريف قيمة الثابت α باستخدامة المعادلة (1)

$$S = \int_{-\infty}^{\infty} C dx = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\alpha}{\sqrt{t}} e^{-x^2/4Dt} dx$$

ويوضع $\xi^2 = \frac{x^2}{4Dt}$ وبمعرفة ان التكامل

$$\int_{-\infty}^{\infty} e^{-\xi^2} d\xi = \sqrt{\pi}$$

نحصل على :

$$d\xi = \frac{dx}{(4Dt)^{1/2}}$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} \frac{\alpha}{\sqrt{t}} e^{-\xi^2} d\xi \cdot \sqrt{4Dt} = S$$

$$\therefore S = 2\alpha \sqrt{D} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{x^2}{4Dt}} dx = 2\alpha \sqrt{\pi D t}$$

$$\therefore \alpha = \frac{S}{2 \sqrt{\pi D t}}$$

ويكون الحل الكامل لمعادلة الانتشار في بعد واحد هو :

$$C = \frac{S}{2 \sqrt{\pi D t}} \exp \left(-\frac{x^2}{4 D t} \right)$$

عند رسم العلاقة البيانية بين التركيز C والمسافة x بعد ازمنه مختلفة t من واقع الحل السابق نجد منحنيات تتطابق الى حد كبير مع تلك التي نحصل عليها بالتجربة مما يتحقق صحة الفروض والنتائج الرياضية السابقة .

الحيود عن قوانين فيك :

لايصح تطبيق قوانين الانتشار لفيك في بعض الحالات الآتية :

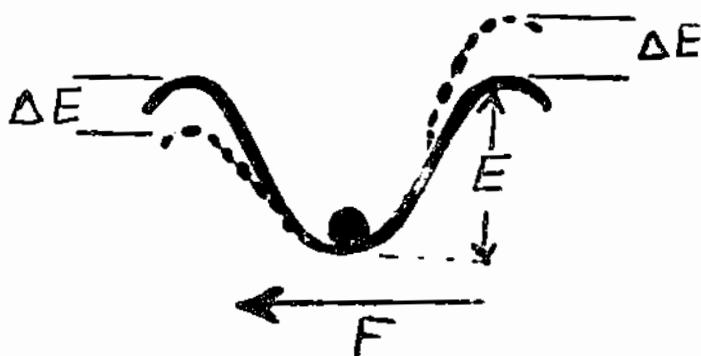
١ — عند انتشار ذرات الكربون في فلز يحدث أن تتحدد كيميائيا ذرات الكربون مع ذرات الفلز محدثه كربيدات

Chemical trapping to form carbides

ومن البديهي أن ذرات الكربون التالية سيكون انتشارها في كربيد الفلز وليس في الفلز النقى .

٢ - عندما تكون الجزيئات المنتشرة لها شحنات اي انها عبارة عن ايونات فان وجود اي مجال كهربائي وقت حدوث الانتشار يعوق او يسارع من عملية الانتشار حسب نوع شحنه الجزء « polarity »

نفرض مجال قوة F يؤثر على المادة اثناء عملية الانتشار وان اتجاه القوة F في اتجاه الانتشار . يتوفّر لكل ايون منتشر في اتجاه القوة كمية من الطاقة $\Delta E = \frac{1}{2} F a$ حيث a هي المسافة التي يقطعها الايون في وحدة عملية الانتشار . بسبب ذلك نقصاً ظاهرياً في ارتفاع حاجز الطاقة في اتجاه الانتشار بمقدار ΔE بينما يزداد ارتفاع هذا الحاجز في الاتجاه المضاد بنفس المقدار ΔE



شكل (٨ - ١٦)

اذا كانت E هي طاقة تنشيط الانتشار اي ارتفاع حاجز الطاقة activation energy for diffusion و اذا كان v هو التردد الذري ، يكون درجة احتمال الانتشار للأمام .
Probability of diffusion in forward direction

$$= v \exp - (E - \Delta E) / kT$$

بواحتمال الانتشار في الاتجاه العكسي

$$= v \exp - (E + \Delta E) / kT$$

ويكون الانتشار الفعلى في الاتجاه الامامي

$$= v \exp - E/kT \left[e^{\Delta E/kT} - e^{-\Delta E/kT} \right]$$

$$= v \exp E/kT \cdot 2 \sinh \frac{\Delta E}{kT}$$

لكن اذا كانت ΔE صغيره ، اي اذا كانت F صغيرة يكون
 $\Delta E = \frac{1}{2} Fa$ فتصبح $\sinh \Theta = \Theta$
 يصبح معدل الانتشار مساويا :

$$= v e^{-E/kT} \cdot 2 \times \frac{1}{2} Fa/kT$$

$$= v \cdot e^{-E/kT} \cdot \frac{Fa}{kT}$$

ف حالة اذا كان المؤثر هو مجال كهربائي E تكون القوة المؤثرة
 على الايون هي

$$F = e E$$

٣ — عندما تنتشر ايونات ثنائية الشحنة في بلورات احادية التأين
 مثلاً انتشار ايونات الرصاص Pb^{2+} او الكادميوم Cd^{2+} في
 بلورات $Ag Br$ لا يمكن ان يحل ايون ثقلي محل ايون احادي الشحنة الا

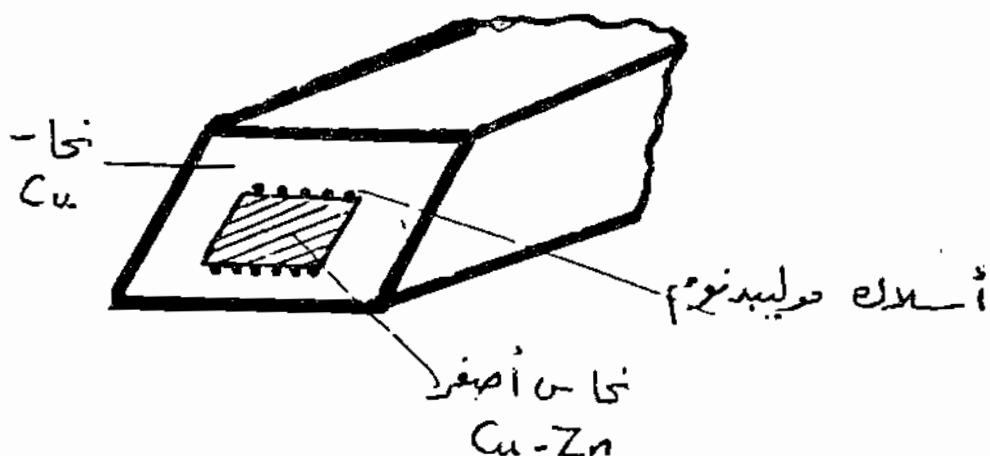
اذا صاحب ذلك خالق فراغ مشحون vacancy حتى تحفظ البليوره بتعادلها الكهربى الداخلى .

وبذلك يكون انتشار الايونات الثنائيه في البليورات احادية التأين مصحوباً بانتشار الفراغات ايضاً (hole + Cd^{2+}) ولذلك لا يصح تطبيق قانون فيك في هذه الحالة

اثر كيركندال : Kirkendall effect

اجرى كيركندال تجربه توضح الفرق بين الانتشار بواسطة التبادل والانتشار بالفراغات او الذرات البيئيه .

نفرض أن الشبيكه تتكون من اطار من الخلايا تنتقل وتنقض الذرات بداخله اثناء عملية الانتشار .



شكل (٩ - ١٦)

لا يحدث اي تغير في توزيع الذرات بالنسبة للاطار الشبيكي عند حدوث انتشار تبادلي . ولكن لا يكون الامر كذلك في حالة انتشار الفراغي او

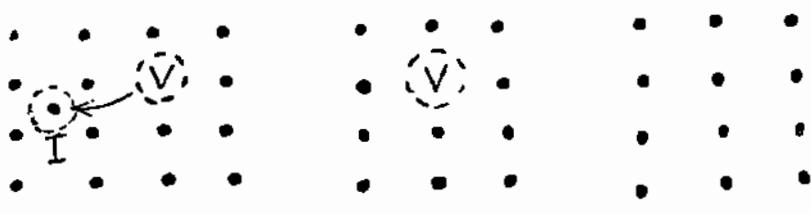
بالذرات البينيه حيث تزاح بعض الذرات بالنسبة للاطار الشبيكي كأن يكون هناك مثلاً تياراً من الفراغات من جانب الى آخر عند وجود ميل تركيزى لهذه الفراغات ، او أن يكون هناك امكانية خلق او امتصاص لهذه الفراغات داخلها على اخلال حدى او سطح حببي .

وضع كيركندال في تجربته اسلاك من المolibدينوم عند السطح الفاصل بين سبيكه من النحاس والزنك (النحاس الاخضر) ونحاس نقى . وقد اختبر الموليبدنيو بسبب انعدام تقرباً انتشاراً ذراته وبذلك يمكن اعتبار موضع اسلاك الموليبدنيوم كعلامات ثابتة في المادة تؤخذ حركة ذراتها نسبة اليها .

عند التسخين لدرجات حرارة مرتفعة تسمح بانتشار الذرات وجد أن العلامات تتحرك الى الداخل من جميع الجهات مما يدل على أن ذرات الزنك تحرك الى الخارج جهة النحاس النقى اسرع من ذرات النحاس في نفس الاتجاه فإذا كان الانتشار بطريقة التبادل المباشر للذرات فان معاملات الانتشار لكل من النحاس والزنك تتساوى ولكن هذا لا يحدث . لهذا فان المعمول أن يكون الانتشار بواسطة الفراغات كما ان تبادل ذرة الزنك مع الفراغ يكون اسهل من تبادل ذرة النحاس مع الفراغه ولذلك يكون انتشار الزنك الى الخارج اسرع من انتشار النحاس وينتج عن ذلك نقص عدد ذرات الزنك بالداخل في سبيكة النحاس زنك فتكمش وتقترب اسلاك الموليبدنيوم لذلك من بعضها كما اثبتت التجربة . ويلاحظ هنا أن مصدر الفراغات وكذلك اماكن اختفائها يوجد داخل المادة عند الاخلاعات الحدية وكذلك عند السطوح الحبيبية .

الاخطاء النقطي في الشبيكه POINT DEFECTS

اذا تركت ذره مكانها شاغراً في الشبيكه تكونت مايسمى بالفراغه
vacancy .



Frenke l

Schottky

Perfect

الاختاء النقطي في الشبيكه

شكل (١٦ - ١٠)

الاتزان الحراري لعدد الفراغات في الشبيكه

6equilibrium concentration of vacancies.

توجد دائماً الفراغات باعداد كبيرة في البلورات في حالة اتزان ديناميكي حراري ويزداد العدد كثيراً كلما ارتفعت درجة الحرارة .

لحساب عدد الفراغات عند درجة حرارة $T^{\circ}K$ في بلورة ما نفرض أن هناك عدد N موضع للذرات في البلوره في حالتها التامه .

N atomic sites

نفرض أنتا ادخلنا عدد n فراغات في هذه البلوره . يتغير تبعاً لذلك كل من الطاقة الداخلية والانتروبيا .

تحصل على وضع الاستقرار الحراري بایجاد الطاقة الحره F free energy قم نوجد أقل قيمة لها .

minimize the free energy

نفرض ان الطاقه المصاحبه لكل فراغه هي ΔE وان الزيادة في الانتروبيا نتيجة لادخالها في الشبيكه هو ΔS

عندما نمزج عدد n فراغات بعدد N ذرات في الشبكة فإن عدد الطرق الممكنة لهذا التوزيع هو

$$\frac{N!}{(N-n)! n!}$$

ويكون احتمال الحصول على أي توزيع من هذه التوزيعات هو انتروبيا التركيب Configurational entropy ويساوي

$$p = \frac{k}{e} \log \frac{N!}{(N-n)! n!}$$

إذا كان تركيز الفراغات في الشبكة هو

$$c = \frac{n}{N}$$

وباستخدام تقرير سترلنج

$$\log N! = N \log N - N$$

نحصل على انتروبيا المزج

$$= - N k (c \log c - \frac{1}{1-c} \log \frac{1}{1-c})$$

الزيادة في الانتروبيا الذاتية intrinsic entropy نتيجة لادخال عدد n فراغات هو $n \Delta S$

.. التغير الكلى في الانتروبيا بادخال n فراغه هو

$$n \Delta S = Nk \left(c \log c - \frac{1-c}{1-c} \log \frac{1-c}{1-c} \right)$$

$$F = U - TS \quad \text{لكن الطاقة الحرية :}$$

.. التغير في الطاقة الحرية للبلوره ويساوي طاقة الحرية للفراغات

$$= N \Delta E = T \left[n \Delta S - Nk \left(c \log c - \frac{1-c}{1-c} \log \frac{1-c}{1-c} \right) \right]$$

بمماضلة المدار السابق بالنسبة لعدد الفراغات n ثم بمساواة الناتج
بالصفر نحصل على وضع الاتزان الحراري

$$\therefore \Delta E = T \Delta S + Tk \log \frac{c}{1-c} = 0$$

$$\cdot \frac{c}{1-c} = \exp \rightarrow \left(\frac{\Delta E - T \Delta S}{kT} \right)$$

$$1 = 1 - c \quad \therefore \quad \text{إذا كانت } c \text{ صغيرة}$$

$$\therefore c = \exp \frac{\Delta S}{k} \cdot \exp \frac{-\Delta E}{kT}$$

تعطى المعادلة السابقة عدد الفراغات في حالة الاتزان الحراري
بدالة طاقة التكوين ΔE للفراغ الواحد والتي تكتب على الصورة E_f

$$e\Delta S/k \text{ حساب قيمة}$$

نستخدم قوانين الديناميكا الحراريه .

التفير في الانتروبيا لمجموعة هو

$$\Delta S = \int_{0}^{T} \frac{C_v}{T} dT$$

$$= \int_{0}^{T} \frac{1}{T} \left(\frac{dE}{dT} \right)_v dT = \frac{E}{T} + \int_{0}^{T} \frac{E}{T^2} dT$$

باستخدام نظرية اينشتين للطاقة الذريه في المادة

$$E = 3kT \frac{x}{e - 1}$$

حيث

$$x = \frac{h\nu}{kT}$$

ν هو التردد الذري نحصل على

$$\frac{\Delta S}{3k} = \frac{x}{e - 1} + x - \log(e - 1)$$

عندما تكون $x \ll 1$ يمكن تقريب المعادلة السابقة لتصبح

$$\frac{\Delta S}{3k} = -\log x = -\log \frac{h\nu}{kT}$$

$$\therefore \Delta S = -3k \log \frac{h\nu}{kT}$$

لتطبيق مسبق على حالة فراغه نفرض أن هناك عدد p جيران لها ولذلك ناتنا نسقط المدرو ٣ من المعادلة السابقة والذي يدل أصلاً على الثلاث درجات حرية x, y, z ونستبدل هذا العدد بالمقدار p وهو عدد التنايسق.

أيضاً عند ادخال فراغه في الشبيكه نجد أن التردد الذري للذرات المحيطة بها يتغير من v^7 إلى v^{11} وبذلك يتغير الانتروبيا بالمقدار

$$-pk \log \frac{h\nu^1}{kT} - \left(-pk \log \frac{h\nu}{kT} \right)$$

$$= -pk \log \frac{v}{v^1}$$

ولكن تبعاً لنظرية الحرارة الذريه يمكن تعريف ثابت جروينزن Gruneisen's constant

$$\gamma = -\frac{d \log v}{d \log V} = \frac{3V\alpha}{C_K \frac{v}{T}}$$

حيث V هو الحجم الذري (atomic volume)

α معامل التهجد الطولي

K_T معامل الانضغاط اليسوثرمال (ثابت الدرجة)

يصبح بذلك التغير في الانتروبيا نتيجة دخال الفراغ هو :

$$\Delta S = p k \log \frac{v}{v^1} = pk \int_{v^1}^v - \frac{dv}{v}$$

$$= - p k \frac{\delta v}{v}$$

لكن من ثابت جرونيزن

$$\gamma = - \frac{\delta v/v}{\delta V/V} = - \frac{V}{v} \cdot \frac{\delta v}{\delta V}$$

وبالتعويض

$$\therefore - \frac{\delta v}{v} = \gamma \frac{\delta V}{V}$$

$$\text{إذ } \Delta S = p k \gamma \frac{\delta V}{V}$$

عند ادخال فراغه يتغير الحجم النسبي محلياً بالمقدار

$$\frac{1}{p} = \frac{p+1}{p} - 1 = 1 - \frac{\text{عدد الذرات قبل ادخالها}}{\text{عدد الذرات بعدها}}$$

$$\therefore \frac{\delta V}{V} = \frac{1}{p}$$

$$\Delta S = p k_v \cdot \frac{1}{p} = k_v$$

ويصبح بذلك عدد الفراغات التي تنزن حرارياً عند درجة $T^{\circ}\text{K}$ هي

$$C = e^{-\frac{Ef}{kT}}$$

وبالنسبة للمواد المعتادة نجد أن ثابت جرونيزن

$$e^v = 1 \quad v = 0.5$$

لتصبح تركيز الفراغات عند الاتزان هو

$$C = \exp(-Ef/kT)$$

فإذا علمنا أن طاقة التكوين Ef للفراغ تساوى حوالي 1 الكترون فولت للمواد المعتادة كالنحاس نجد أن تركيز الفراغات عند درجة 1000 كلفن تقريباً اي بالقرب من نقطة الانصهار يصبح 10^{-4} تقريباً .

تعيين طاقة التكوين E_f للفراغات عملياً :

نختار عادة أحد التقياسات الفيزيائية الحساسه للتغيرات التركيبية الداخلية Structure sensitive physical property P

عند التبريد السريع لبلوره ما من درجة حراره مرتفعه الى اخرى منخفضه يتجمد بداخلها عدد كبير من الفراغات التي كانت في حالة اتزان ديناميكي حراري عند الدرجة المرتفعه . و تتأثر بعدها بذلك الخاصية الفيزيائية تحت الاختبار . فنذا فرضنا أن التغير الناتج في هذه الخاصية يرتبط مباشرة بعدد الفراغات المجمدة في الشبيكه نتيجة التبريد الفجائي Quenching فان

$$\Delta P = A \exp (-E_f/kT)$$

وبالتالي بدراسة تغير P مع درجة الحراره T^Q ورسم العلاقة بين $\ln \Delta P$ مع $1/T$ نحصل على خط مستقيم يعطى بيله المدار (E_f/k)

ويؤخذ عادة تغير المقاومة الكهربائي مع عدد الفراغات اذ أنها حساسة لذلك كما يمكن قياسها بدقة كبيرة في درجات الحراره المختلفة .

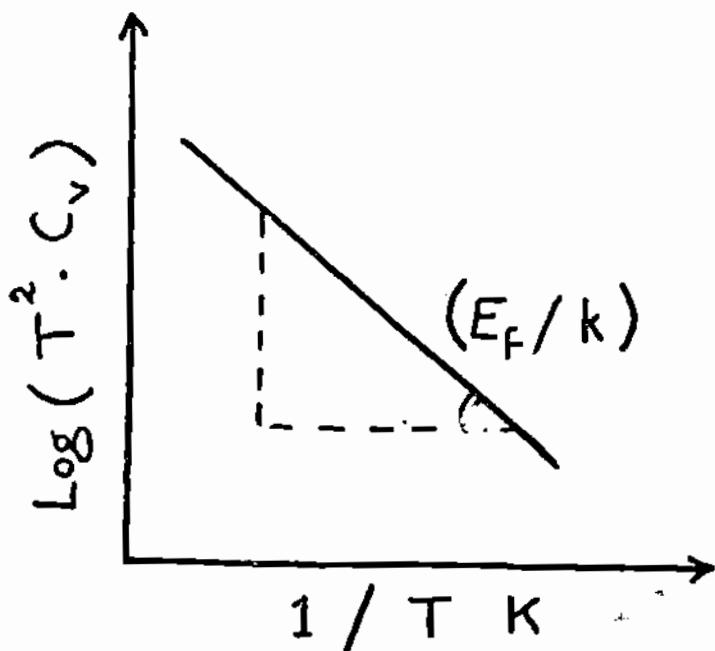
تأثير الفراغات على الحرارة الذريه :

اذا كانت طاقة تكوين الفراغة هو E_f تكون كمية الطاقه التي تكتسبها البلوره بادخال فراغه واحده هي

$$E_f \exp (-E_f/kT)$$

بمماضلة المدار السابق بالنسبة لدرجة الحرارة نحصل على الحرارة الذريه الاضافية نتيجة لادخال الفراغه

$$\therefore C_V = \frac{E_F^2}{kT^2} \exp(-E_F/kT)$$



نصل (١٦ - ١١)

بادخال عدد معقول من الفراغات في الشبيكه ثم بقياس تغير الحرارة الذرية ورسم $\log(T^2 \cdot C_V) . . . 1/T$ مع $1/T$ نحصل على خط مستقيم يله E_F/k