

# الكتلة في الفيزياء

## ABBAAB

### مقدمة إلى الميكانيكا

#### كورس أول

في الميكانيكا  
الكميات الفيزيائية والوحدات

يمكن وصف الكيمياء الفيزيائية كمجموعة من الكميات التميزة التي تؤدي إلى دراسة المسائل الكيميائية المتنوعة وأن الذي يدرس الكيمياء الفيزيائية يبحث عن طرق للتنبؤ عن الأحداث الكيميائية باستخدام فرضيات معينة . ويكون قياس الكميات الفيزيائية بوحدات مختلفة ، وفي كثير من الأحيان يلتبس الأمر على الطالب في هذه الوحدات المختلفة . وبما أن العديد من العلماء في فروع مختلفة جداً من المعرفة قد ساهموا في تطوير هذا الفعل فإنه ليس من المدهش أن تستخدم وحدات مختلفة للتعبير عن نفس الكمية .

إن نظام (الستنتر - غرام - ثانية) CGS الذي نشأ في فرنسا نورة الفرنسية قد استخدم على نطاق واسع في كافة أرجاء العالم ، باستثناء الولايات المتحدة . وتقع أهمية الوحدات المترية في ملء منها وبساطتها يعكس الوحدات الطبيعية مثل القدم والباوند . وقد فضل الفيزيائيون لفترة طويلة نظام وحدات (المتر - كيلوغرام - ثانية) MKS . وفي عام 1960 وافق المؤتمر العام للأوزان والمقاييس (المرجع العالمي في الوحدات) على اقرار وحدات النظام العالمي (SI) . والمقاييس (المرجع العالمي في الوحدات) على اقرار وحدات النظام العالمي (SI) . وتمت الصادقة على هذا النظام من قبل العلامة في عديد من الاقطاعات . إن أهم ميزات نظام SI هو أن أغلب الوحدات المستخدمة يمكن اشتراطها من الثوابت الطبيعية . فمثلاً وحدة الطول بنظام سم . غم . ثانية هي المتر ، والتي عرفت على أنها المسافة بين خطين مؤشرين على قضيب محفوظ في سفرس (Sevres) قرب باريس . بينما يعرف نظام SI المتر على أنه الطول الكافي لـ 1650763.73 طولاً موجياً من الاشعاع الما فوق لانتقال الكتروني معين من مدار  $6d$  إلى  $5p$  لعنصر الكريبيتون (Krypton) . أما الوحدة الأساسية للكتلة فهي الكيلوغرام ويعرف بأنه كتلة سبيكة اسطوانية من البلاتين الاريديوم محفوظة في الدائرة الرسمية العالمية للأوزان والمقاييس في سفرس . لذا فما يكفي من المتر والزمن ، تعرف وحدة كتلة بدالة حقيقة مضططعة بدلاً من ظاهرة تحدث طبيعياً .

وتظهر في الجدول 1.1 بعض الكميات الفيزيائية الأساسية.

### جدول 1.1

الكمية الفيزيائية	رمز الوحدة SI	اسم وحدة SI	الرمز
الطول	m	متر	1
الكتلة	kg	كيلوغرام	m
الزمن	s	ثانية	t
درجة الحرارة الترمودينيميكية	K	كلفن	T
كمية المادة	mol	مول	n

سوف نناقش بعضاً من الوحدات الفيزيائية المستخدمة في هذا الكتاب كما سترى في الملحق 1.

#### القوة :

تعرف القوة بوحدات نظام CGS بدلالة الدافع (dyn) وهو النوة الازمة لاعطاء كتلة 1 غم تعجلاً قدره 1 سم . ثا<sup>-2</sup> (cm . s<sup>-2</sup>) أي أن :

$$1 \text{ dyn} = 1 \text{ g cm s}^{-2}$$

ان اسم القوة بوحدة نظام SI هو النيوتن (N) ويعرف بأنه القوة الازمة لاعطاء كتلة 1 غم تعجلاً قدره 1 م . ثا<sup>-2</sup> (m . s<sup>-2</sup>) أي أن :

$$1 \text{ N} = 1 \text{ kg . m . s}^{-2}$$

عامل التحويل هو

$$1 \text{ N} = 10^5 \text{ dyn}$$

#### الضغط :

يمعرف الضغط بأنه القوة / المساحة أي أن  $P = \frac{F}{A}$

وبنظام CGS يكون للضغط وحدة الدين . سم<sup>-2</sup> (dyn . cm<sup>-2</sup>). ويعرف الجو القياسي (atm) بأنه الضغط الناطق من قبل جمود من الزئبق طوله 76 مم

وزانته  $13.395 \text{ غم} = 13.395 \times 10^{-3} \text{ كجم}$  في مكان يكون فيه التعبيل مساوياً إلى  $980.67 \text{ سم} \cdot \text{ثانية}^{-2} = 980.67 \text{ نيوتن} \cdot \text{متر}^{-2}$ .

وبنظام SI فإن وحدة القوة هي نيوتن . متر $^{-2}$  ( $\text{N} \cdot \text{m}^{-2}$ ).  
وهناك وحدة أخرى للضغط بنظام SI وهي باسكال ( $\text{Pa}$ ) حيث أن

$$1 \text{ Pa} = 1 \text{ N} \cdot \text{m}^{-2}$$

لذا فإن 1 جو يساوي  $1.01325 \times 10^5$  باسكال.

### الطاقة :

بما أن الطاقة هي القابلية على إداء الشغل وان الشغل هو القوة  $\times$  المسافة لذلك  
سيكون لدينا

بوحدة CGS : 1 داين . س = 1 ارك

بوحدة SI : 1 نيوتن . متر = 1 جول (Joule)

عامل التحويل : 1 جول (J) =  $1 \times 10^{17}$  ارك (erg)

وهناك جدول يبين عامل التحويل للطاقة لكل جزيئة أو لكل مول (انظر ملحق 1).

### المول الكيميائي :

إن المول (الذي يختصر بـ mol) لأي مادة هو كتلة المادة التي تحتوي على نفس العدد من الذرات أو الجزيئات الذي يحتويه 12 غم من  $^{12}\text{C}$ . وقد وجد عملياً أن عدد الذرات في هذه الكمية  $^{12}\text{C}$  هو  $6.02217 \times 10^{23}$ . ويدعى هذا العدد بمقدار أفووكادور . وليس لهذا العدد وحدات . ومن الناحية الأخرى عندما يقسم هذا العدد على المول لحصل على ثابت أفووكادور ( $N_0$ ) حيث أن

$$N_0 = 6.02217 \times 10^{23} \text{ مول}^{-1}$$

ولأغلب الحالات تأخذ  $N_0$  على أنها  $6.022 \times 10^{23} \text{ مول}^{-1}$ . ويبين المثال التالي عدد ونوع الدقائق في مول واحد من أي مادة .

1- مول واحد من ذرات الهيليوم يحتوي على  $6.022 \times 10^{23}$  ذرة هيليوم (He).

2- مول من جزيئات الماء يحتوي على  $6.022 \times 10^{23}$  جزيئه ماء أو ذرة  $^{16}\text{O}$  ذرة  $^{1H}$  ذرة  $^{2H}$  او كريجين.

- مول واحد من  $\text{NaCl}$  يحتوي على  $6.022 \times 10^{23}$  وحدة  $\text{NaCl}$  أو  
 $6.022 \times 10^{23} \text{ Na}^+$  أيون  $\text{Cl}^-$

وتمثل الكتلة المolarية لل المادة بالكتلة (بالغم ، CGS) أو (بالكم ، SI) لمول واحد من المادة . لذا فإن الكتلة المolarية للهيدروجين النبوي هي 1.0079 غم .  
مول  $^1\text{H}$  وللأوكسجين الجزيئي = 2.0158 غم . مول  $^{16}\text{O}_2$

## الفصل الأول

### الغازات

$$df = \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y dx + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_x dy$$

$$\frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} = \frac{\partial f}{\partial y \partial x} \quad \text{or} \quad \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y = \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_x$$

$$df = 2xy^3 dx + 3x^2y^2 dy$$

$$df = \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y dx + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_x dy \quad \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y = \frac{\partial}{\partial y} 2xy^3 = 6xy^2$$

$$\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y = 2xy^3 \Rightarrow \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y = \frac{\partial}{\partial y} 2xy^3 = 6x^2y^2$$

# الفصل الأول

## الغازات

### 1.1 المفاهيم العامة للغازات : Properties of gasses

جميع المواد توجد في أحدي حالات ثلاث : الصلبة والسائلة أو الغازية . ويعرف الصلب أنه الجسم الذي يمتلك حجمًا معيناً وشكلًا معيناً عند درجة حرارة وضغط معينين ، أما السائل فله حجم معين وليس له شكل معين بينما لا يمتلك الغاز شكلًا ولا حجمًا معيناً وبما أن السائل يشغل الوعاء الذي يوضع فيه لذا فإنه يأخذ شكل الوعاء محتفظاً بمحمه الثابت بينما الغاز يشغل كل حجم الوعاء المخصوص به .

إن التمييز بين الحالات الثلاث ليس واضحًا باستمرار كما هو مبين في التعريف الوارد أعلاه . مثلاً عند درجة الحرارة المرجحة لا يمكن التمييز بين السائل وبخاره . بما أن المواد مثل الزجاج أو الأسفنج على الرغم من أنها تمتلك خواص الصلب ، إلا أنها تحت ظروف معينة من درجة الحرارة يمكن أن تصبح لدائينية وتظير خواصها لاتت إلى السوائل بصلة لذا فإن هذه المواد تعد عادة سوائل مبردة تبريداً فائقاً بلزوجة عالية جداً .

إن دراسة سلوك الغازات يمثل تطوراً كبيراً لعدد من النظريات الكيميافيزائية وتمثل الحالة الغازية أبسط الأنظمة المدرستة . وعلى الرغم من أن الغازات كانت آخر المواد التي فهمت كيميائياً ، إلا أنها كانت أول المواد التي فرت خواصها الفيزيائية بدلالة قوانين بسيطة . وانه من حسن الحظ أن مثل هذه الحالة الغامضة جداً من حالات المادة عندما تتعرض للتغيرات في درجة الحرارة فإنها تملك طبيعة متواتدة أكثر بساطة مما في حالة المواد الصلبة والسائلة .

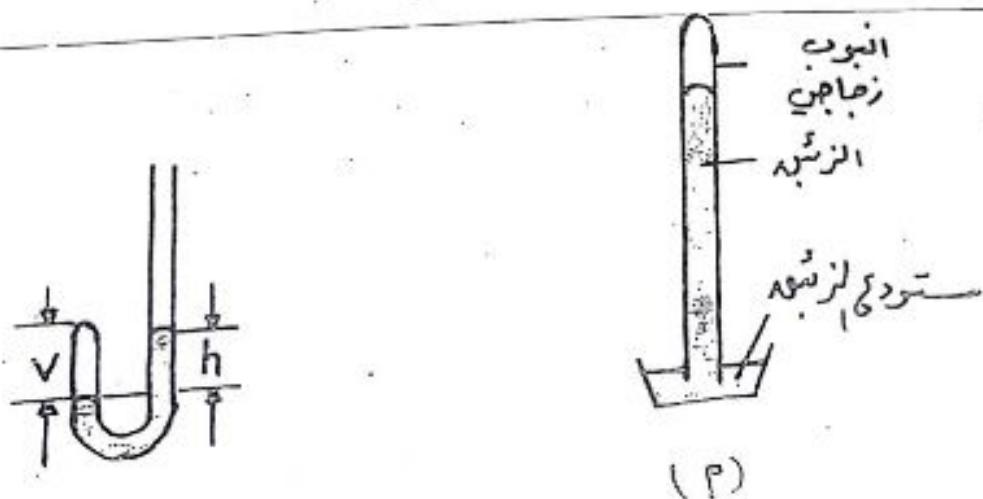
ولو أعطينا غوذجاً لغاز محبوس فإنه بامكاننا قياس كتلة هذا الغاز وحجمه والضغط الذي يسلطه ضد جدران الوعاء الحاوي له . كما يمكن قياس لزوجته ودرجة حرارته والسرعة التي ينطلق بها الغاز خلال فتحة معينة إلى آناء آخر وسرعة انتشاره خلال غاز آخر . وسوف نوضح في هذا الفصل عدداً من قوانين الغازات التي تعتمد على الملاحظات العملية .

ولغرض المناقشة يعد من الملائم تصنيف جميع الغازات إلى نوعين وهما : الغازات المثالية والغازات غير المثالية (الحقيقة). ويعرف الغاز المثالي أنه الغاز الذي يطبع بعض القوانين ومنها قانون بويل ، قانون شازل أو غاي لوساك ، قانون افوكادرو ، قانون دالتون للضغط الجزئي وقانون أماغات وقانون كراهام للانتشار . بينما الغاز الحقيقي هو الغاز الذي يشذ عن هذه القوانين . وفي هذا الفصل سنعرض الى قوانين الغازات المثالية والنظرية الحركية للغاز المثالي والغازات الحقيقة . وعلية سباً اولاً بشرح قوانين الغاز المثالي .

### 1.1.1 قانون بويل Boyle's Law

ان العلاقة بين الضغط والحجم قد بدأت باستخدام باروميتر زئبقي اكتشفه العالم تورشيلي عام 1643 . وقد لاحظ بويل انخفاض عمود الزئبق في الانبوب ذي النهاية المفلقة والمتلوّب في وعاء الزئبق شكل (1.1) واستنتج من ذلك أن ضغط الهواء هو الذي يسْكِن عمود الزئبق في الانبوب . ثم طور العالم بويل هذا الجهاز باستخدام جهاز على شكل الحرف J (شكل 1.1 ب) ولاحظ انه عند سكب كميات مختلفة من الزئبقي في الذراع الطويل فان ضغط الهواء المحصور في النهاية المفلقة يتغير .

وقد لخص ملاحظاته عام 1662 عند دراسته لسلوك الغازات بالصيغة الآتية : "عند ثبوت درجة الحرارة يتَناسب حجم كمية معينة من الغاز عكسياً مع الضغط" .

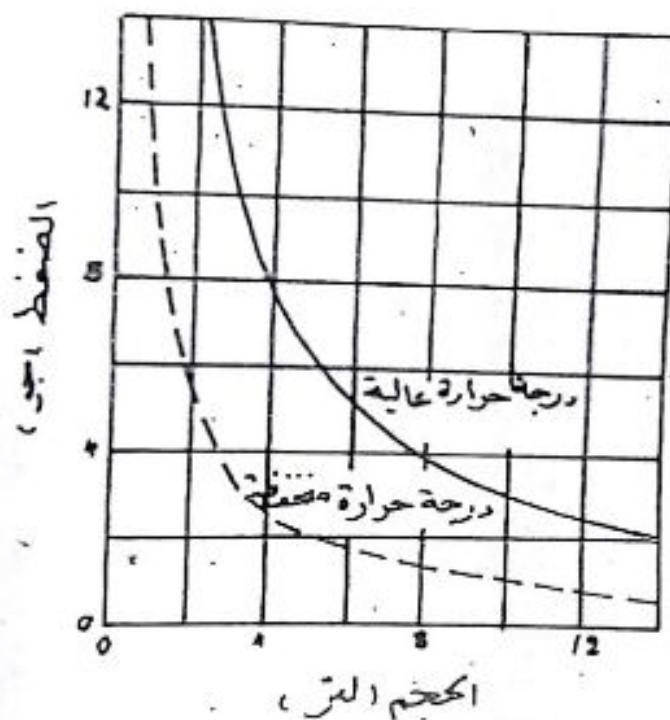


الشكل (1.1) : ١ - الباروميتر البسيط ب - جهاز بويل

$$\text{ويكتن تثيله بالمعادلة الآتية: } \frac{V\alpha}{P}$$

أو  
 $PV = \text{ثابت} \quad (1.1)$

وتعرف المعادلة (1.1) بقانون بويل . وعند رسم  $P$  مقابل  $V$  فان الرسم البياني يعطي منحني القطع الزائد (hyperbola) عند درجة حرارة ثابتة كما يظهر في الشكل (2.1).



الشكل (2.1) علاقه الضغط مع الحجم لكمية معينة من الغاز عند درجتين حراريتين

ويستخدم قانون بويل لاستنتاج ضغط الغاز عند تغير حجمه والعكس صحيح . ولو أنشأ فرضنا ان القيم الاولية لضغط وحجم الغاز هي  $P_1, V_1$  والقيم النهائية هي  $P_2, V_2$  ، لذا سيكون لدينا :

$$P_1 V_1 = P_2 V_2 \quad (\text{بشرط درجة الحرارة})$$

### Charle's law 2.1.1 قانون شارل :

لقد جاء اكتشاف العلاقة بين حجم الغاز ودرجة حرارته متأخراً أكثر من قرن بعد اكتشاف قانون بوييل وكان السبب في ذلك هو صعوبة تعريف الاصطلاحين (ساخن) و (بارد) وفي أواخر القرن الثامن عشر وبعد استخدام طرائق تعدد الغاز في الانابيب الزجاجية تم التوصل إلى طريقة لقياس درجة الحرارة . وبعد التوصل إلى اتفاق حول تعريف درجة انحدار الماء بالصفر المئوي ودرجة غليان الماء بـ 100°C فقد أصبح هناك مقياس لدرجة الحرارة وقد سمي هذا المقياس بقياس Celsius او بالقياس المئوي واعطي الرمز °C.

لقد قام العالم شارل عام 1787 تم تلاه العالم الفرنسي غاي لوسيك باجراء دراسة التمدد الحراري للغازات كمياً . وبين شارل أن « حجم كمية معينة من الغاز يتضمن طردياً مع درجة الحرارة عند ثبوت الضغط » . ويمثل ذلك الآتي .

$$V \propto T$$

$$\frac{V}{P} = \text{constant} \quad \text{أو} \quad (3.1)$$

وتدعى العلاقة (3.1) بقانون شارل او قانون شارل وغاي لوسيك . وهناك شكل آخر لقانون شارل وهو « عند ثبوت الحجم يتضمن ضغط كمية معينة من الغاز طردياً مع درجة الحرارة » .

$$P \propto T$$

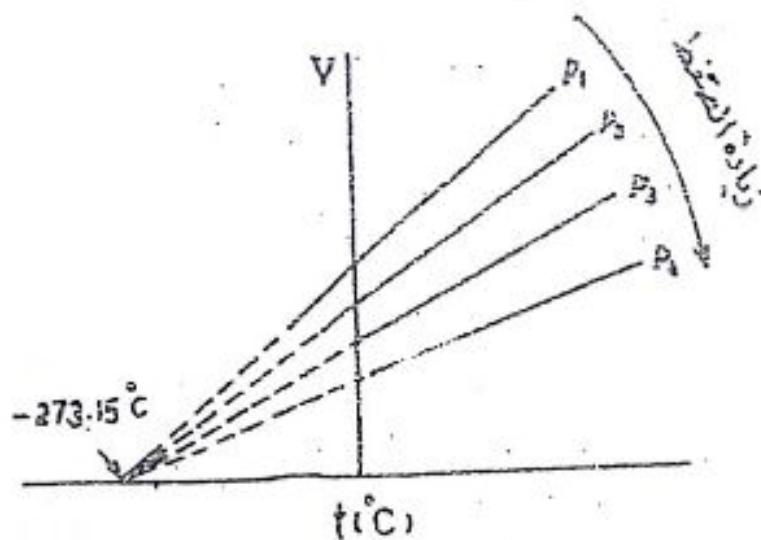
$$\frac{P}{T} = \text{constant} \quad \text{أو} \quad (4.1)$$

وتسحب المعادلتان (3.1) و (4.1) بتكوين علاقة بين الحجم ودرجة الحرارة وبين الضغط ودرجة الحرارة للغاز في الحالتين 1 و 2 كالتالي :

$$\frac{V_1}{T_1} = \frac{V_2}{T_2} \quad (\text{ثبوت الضغط}) \quad (5.1)$$

$$\frac{P_1}{T_1} = \frac{P_2}{T_2} \quad (\text{ثبوت الحجم}) \quad (6.1)$$

ونظير في الشكل (3.1) رسوماً لحجم الغاز مقابل درجة الحرارة عند ضغوط مختلفة



الشكل (3.1) علاقة الحجم الكبيرة معينة من الغاز مع الحرارة عند ضغوط مختلفة

وعند تمديد الخطوط المستقيمة إلى الحجم صفر فنجد أنها جميعاً تلتقي عند نفس النقطة على أحدى درجات الحرارة وهي  $-273.15^{\circ}\text{C}$ . ويتبين من هذا السلوك أن الدرجة  $-273.15^{\circ}\text{C}$  هي أقل درجة حرارية يمكن الحصول عليها إطلاقاً وتدعى بالصفر المطلق ، لذا بعد من الأفضل قياس درجة الحرارة من هذه النقطة بدلاً من درجة الصفر المئوي (على مقياس Celsius) ويدعى القياس الجديد لدرجة الحرارة بقياس درجة الصفر المطلق الذي اكتشف من العالم لورد كلفن . ونعطي العلاقة بين القياسين كالتالي :

$$(7.1) \quad T(K^{\circ}) = T(C^{\circ}) + 273.15$$

حيث إن  $K$  مثل كلفن (مطلقة) . ومن المهم ملاحظة أن الفرق الوحيد بين المقياسين هو مقدار الازاحة عن الصفر . وكما سرر فيما بعد أن درجة الصفر المطلق لها معنى نظري اساسي ، كما أنها يجب أن تستخدم في قوانين الغازات وحسابات الترموديناميك وفي قانون التوزيع لبولتزمان .

### 3.1.1 قانون أفوگادرو : Avogadro's law

لقد وضعت صيغة لقانون آخر مهم من قوانين الغازات من العالم أفوگادرو في عام (1811) الذي افترض أنه « عند نفس الظروف من درجة الحرارة والضغط تحتوي حجوم متساوية لعدد من الغازات المختلفة على نفس العدد من الجزيئات » . وهذا يعني أن

$$V \propto n$$

أو

$$\frac{V}{n} = \text{ثابت} \quad (8.1)$$

حيث أن  $n$  تمثل عدد المولات وتعرف المعادلة (8.1) بقانون أفوکادرو.

المثال (1.1) :

ما الحجم الذي يشغل 2.7 غم من غاز الهيدروجين اذا كان الحجم المolarي للفاز الثاني تحت نفس الظروف من درجة الحرارة والضغط يساوي 1  $22.4 \text{ دم}^3 \cdot \text{مول}^{-1}$  ( $\text{dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ ) .

الحل :

افرض ان غاز الهيدروجين يملك السلوك الثاني واستخدم قانون افوکادرو بالصيغة ( $V = nV_m$ ) حيث ان  $n$  كمية الغاز ،  $V_m$  حجمه المolarي . جد  $n$  معتمدأ على ان الكتلة المolarية  $L_{H_2}$  تساوي 2.016 غم . مول  $^{-1}$  ( اي  $1.008 \times 2$  غم . مول  $^{-1}$  ) . كمية مادة غاز  $H_2$  في النموذج تساوي 2.7 غم وتعطى بـ :

$$n = \frac{2.7 \text{ gm}}{2.016 \text{ gm}} = 1.34 \text{ mol}$$

الحجم المolarي  $V_m$

$$\text{غا} \text{ أن } V_m = 22.4 \text{ دم}^3 \cdot \text{مول}^{-1} \text{ لذا فإن :}$$

$$V = (1.34 \text{ mol}) \times (22.4 \text{ dm}^3 \text{ mol}^{-1}) = 30.0 \text{ dm}^3$$

(حجم المolarي  $V_m$ )

#### 4.1.1 معادلة الغاز الثاني Ideal gas equation

استناداً الى المعادلات (1.2) ، (1.3) و (1.8) فإن حجم الغاز يعتمد على الضغط ودرجة الحرارة وعدد المولات كما يلي :

$$V \propto \frac{1}{P}$$

قانون بويل ( بشروط  $T$  و  $n$  )

$$V \propto T$$

قانون شارل ( بشروط  $P$  و  $n$  )

$$V \propto n$$

قانون افوکادرو ( بشروط  $P$  و  $T$  )

فإن  $V$  يجب أن تتناسب مع حاصل ضرب هذه المصطلحات الثلاثة أي

$$V \propto \frac{nT}{P}$$

$$= \frac{RnT}{P}$$

$$PV = nRT \quad (9.1)$$

حيث إن  $R$  ، ثابت التناسب أو ثابت الغاز . وتدعى المعادلة (9.1) بمعادلة الغاز الثاني . ومن المعادلة (9.1) يمكننا أن نكتب :

$$R = \frac{pV}{nT}$$

ويمكن الحصول على قيمة  $R$  كالتالي :

بنظام CGS : نعرف أن المول الواحد من الغاز الثاني يشغل 22.414 لتر (دم²) عند 1 جو و 273.15 K (درجة الحرارة القياسية والضغط القياسي) لذا فإن :

$$R = \frac{(1 \text{ atm})(22.414 \text{ liter})}{(1 \text{ mol})(273.15 \text{ K})} = 0.08206 \text{ لتر . جو . درجة}^{-1} \cdot \text{مول}^{-1}$$

ونحن نعرف أن

$$1 \text{ جو} = 1.01325 \times 10^5 \text{ ديني . سم}^2$$

وللتعبير عن  $R$  بوحدات الارك أو السعرة فتباع ماري:

$$\begin{aligned} R &= 0.08206 \text{ liter . atm . k}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1} \\ &= (0.08206 \times 10^3 \text{ cm}^3)(1.01325 \times 10^5 \text{ dyn cm}^{-2}) \text{ k}^{-1} \text{ mol}^{-1} \\ &= 8.314 \times 10^7 \text{ dyn.cm.k}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1} \\ &= 8.314 \text{ J k}^{-1} \text{ mol}^{-1} \\ &= 1.987 \text{ cm} \text{ k}^{-1} \text{ mol}^{-1} \end{aligned}$$

وبوحدات SI :

$$\begin{aligned} R &= \frac{pV}{nT} = \frac{(1.01325 \times 10^5 \text{ N.m}^{-2})(22.414 \times 10^{-3} \text{ m}^3)}{(1 \text{ mol})(273.15 \text{ K})} \\ &= 8.314 \text{ N.m . k}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1} \\ &= 8.314 \text{ J . k}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1} \end{aligned}$$

ويمكن تلخيص قيم R بالوحدات المختلطة كما يأتي

الوحدة	القيمة
$J \cdot K^{-1} \cdot mol^{-1}$	8.314
$cal \cdot K^{-1} \cdot mol^{-1}$	1.987
$dm^3 atm \cdot K^{-1} \cdot mol^{-1}$	0.082
$liter atm \cdot K^{-1} \cdot mol^{-1}$	0.082

فإذا عرف عدد المولات لناز معين يمكن استخدام المعادلة (9.1) لحساب حجم الغاز عند أي درجة حرارة وضغط أو لحساب درجة حرارة الغاز اذا علمت قيم (P، T، n). كما يمكن حساب الوزن الجزيئي للغاز باستخدام المعادلة (1.9) من معرفة كثافة الغاز القائمة عند درجة حرارة وضغط معينين بان يعبر عن عدد المولات n بالقدر  $\left(\frac{m}{M}\right)$  حيث ان m كتلة الغاز و M وزنه الجزيئي وباءادة ترتيب حدود المعادلة العامة للغازات تصبح :

$$PV = nRT = \frac{m}{M} RT$$

$$PM = \left( \frac{m}{V} \right) RT = dRT$$

واخيراً

$$M = \frac{RT}{P} \quad (10.1)$$

المثال (2.1) :

غاز مثالي عند 25°C وضغط 0.931 يشغل سجهاً مقداره 23.01 دسم<sup>3</sup>.  
 (أ) عدد المولات و (ب) الحجم الذي يشغله الغاز عند ظروف (0°C و 1 جم)

الحل :

(أ) أولاً احسب عدد المولات :

$$n = \frac{PV}{RT} = \frac{(0.931 atm)(23.01 dm^3)}{\left(0.082 dm^3 atm mol^{-1} K^{-1}\right) / 293.15 K}$$

(ب) يمكن التوصل الى حساب الحجم بعدة طرائق: أولاً باستخدام المعادلة

$$\frac{P_1 V_1}{T_1} = \frac{P_2 V_2}{T_2} = nR$$

$$\frac{P_1 V_1}{T_1} = \frac{P_2 V_2}{T_2}$$

أو

الكميات المعلومة:

$$P_1 = 0.931 \text{ atm}$$

$$P_2 = 1.00 \text{ atm}$$

$$T_1 = 298.15 \text{ K}$$

$$T_2 = 273.15 \text{ K}$$

$$V_1 = 23.01 \text{ dm}^3$$

$$V_2 = ?$$

$$V_2 = \frac{P_1 V_1 T_2}{P_2 T_1} = \frac{(0.931 \text{ atm})(23.01 \text{ dm}^3)(273.15 \text{ K})}{(1.0 \text{ atm})(298.15 \text{ K})}$$

$$= 19.6 \text{ dm}^3 \quad (19.6 \text{ liter})$$

### 5.1.1 قانون دالتون للضغط الجزئي

Dalton's law for partial pressures

عند مناقشتنا لسلوك الضغط والحجم ودرجة الحرارةأخذنا بنظر الاعتبار الغازات الن�قية فقط . ولكن لنظام مكون من اثنين أو أكثر من الغازات المختلفة يكون الضغط الكلي ( $P_T$ ) مساوياً الى مجموع الضغوط المفردة التي يسلطها كل غاز كما لو كان يشغل نفس الحجم لوحده ، أي ان كل غاز لايتاثر في وجود الغازات الأخرى . إن هذه الملاحظات قد غير عنها دالتون بالنص التالي . « كل غاز في مزيج من الغازات يسلط نفس الضغط كما لو كان يشغل الوعاء

لوحده »  
لذا فإن الضغط الكلي يُسَيَّ بـ :

$$P_T = P_1 + P_2 + \dots = \sum_i P_i \quad (11.1)$$

حيث أن  $P_1, P_2, \dots$  هي الضغوط الجزئية المنفردة للمكونات 1، 2، وتندعى المعادلة (11.1) بقانون دالتون للضغط الجزئي.

افتراض أن لديك نظاماً مكوناً من غاز (1 و 2) عند درجة T وحجم V. وكانت الضغوط الجزئية للغازين هي  $P_1, P_2$ . على التوالي. من المعادلة (9.1).

$$P_1 V = n_1 RT \quad \text{or} \quad \frac{n_1 RT}{V}$$

$$P_2 V = n_2 RT \quad \text{or} \quad P_2 = \frac{n_2 RT}{V}$$

حيث أن  $n_1$  و  $n_2$  عدد مولات الغازين الموجودين. وحسب قانون دالتون:

$$\begin{aligned} P_T &= P_1 + P_2 \\ &= n_1 \frac{RT}{V} + n_2 \frac{RT}{V} \\ &= (n_1 + n_2) \frac{RT}{V} \end{aligned} \quad (12.1)$$

وبقسمة الضغوط الجزئية على الضغط الكلي نحصل على في

$$P_1 = \frac{n_1}{n_1 + n_2} P_T = X_1 P_T \quad (13.1)$$

$$P_2 = \frac{n_2}{n_1 + n_2} P_T = X_2 P_T \quad (14.1)$$

حيث ان  $X_1$  و  $X_2$  هي الكسور المولية للفازين 1 و 2 . وبما ان الكسور المولية تعرف أنها نسبة عدد المولات لذلك فهي كيارات عديمة الوحدة . كما أنه بالتعريف : مجموع الكسور المولية في مزيج يجب أن يساوي واحداً أي أن :  $\sum_i X_i = 1$

المثال (3.1) :

جمع الاوكجين التتحرر في تجربة عملية التركيب الضوئي (بتسلیط ضوء مرئي على متخلص الكلوروپلاست) فوق الماء . وكان الغاز (الذى جمع عند 22°C وضغط 758 مل زئبق) = 186 مل . احسب كتلة الاوكجين الناتج . ضغط بخار الماء عند 22°C = 19.8 مل زئبق .

الحل :

ان الخطوة الاولى هي بحساب الضغط الجزئي للأوكجين . وبما أن

$$\begin{aligned} P_T &= P_{O_2} + P_{H_2O} \\ P_{O_2} &= P_T - P_{H_2O} \\ &= (758 - 19.8) \text{ mmHg} \\ &= 738.2 \text{ mmHg} = 0.971 \text{ atm.} \end{aligned}$$

ومن المعادلة (9.1) يمكننا كتابة :

$$PV = nRT$$

$$\frac{PV}{nT} = \frac{RT}{M}$$

حيث ان m كتلة الاوكجين الذي جمع و M هي الكتلة المolarية للاركسجين لذلك

$$\begin{aligned} m &= \frac{PVM}{RT} = \frac{(0.971 \text{ atm})(0.186 \text{ liter})(32.0 \text{ gm. mol}^{-1})}{(0.08206 \text{ liter, atm k}^{-1}, \text{ mol}^{-1})(273.2 + 22) \text{ k}} \\ &= 0.239 \text{ gm} \end{aligned}$$

ان لقانون دالتون بسيطاً حول الفوصل في أبعاد البحار. حيث ان الضغط الجزئي للأوكسجين في الهواء 0.2 جو. وبسب كون الاوكسجين ضرورياً للبيش، فإنه في بعض الاحيان من الصعب أن نتصور أن يكون ضاراً عندما يكون متوفراً بنسبة أكثر من النسبة الاعتيادية. وتعمل الاجسام فيزيولوجياً أفضل ما يكون عندما يكون الضغط الجزئي للأوكسجين 0.2 جو، لهذا يجب تغيير تركيب الهواء عندما يفطس الغواص مثلاً، عند عمق يكون فيه الضغط مساوياً إلى 4 جو يجب أن تخفض كمية الاوكسجين في الهواء الجهيز إلى 95% بالحجم للبقاء على نفس الضغط الجزئي وهو  $(0.05 \times 4) = 0.2$  جو). وعند عمق أكبر يجب ان تكون كمية الاوكسجين أقل. ويستخدم عادة غاز الهيليوم لتخفيف غاز الاوكسجين (كبديل لغاز التتروجين) حيث أنه غاز خامل، كما انه أقل ذوباناً بكثير من غاز التتروجين ولا يسبب تأثيرات تخديرية.

#### 6.1.1 قانون اماغات للحجم الجزئية :

##### Amagat law for Partial Volumes

يعرف الحجم المولاري لأي غاز في مزيج من الغازات أنه الحجم الذي يمكن للغاز أن يتغله عند وجوده لوحده في وعاء ما تحت ضغط درجة حرارة معينين.

$$V_1 = n_1 \left( \frac{RT}{P} \right), V_2 = n_2 \left( \frac{RT}{P} \right), V_3 = n_3 \left( \frac{RT}{P} \right) \quad (15.1)$$

ويمكن جمع المعادلات الثلاثة كالتالي:

$$V_1 + V_2 + V_3 = (n_1 + n_2 + n_3) \left( \frac{RT}{P} \right) = n \frac{RT}{P} \quad (16.1)$$

وعند مقارنة المعادلة (16.1) مع المعادلة (9.1) نجد ان

$$(17.1)$$

$$V = V_1 + V_2 + V_3$$

وتتمثل هذه المعادلة قانون اماغات للحجم الجزئية. وبقسمة المعادلة (15.1) على المعادلة (9.1) نحصل على

$$V_i = X_i V$$

### Graham's law of diffusion

تفرض صيغة غريام انتشار من منطقة الغاز إلى منطقة الضغط،  
حيث أن حجم الجزيئي و النبوية لضيق ذات قطر صغير جداً بالانتشار  
(effusion) بينما إذا كان تحرك أي سريان جزيئات الغاز من خلال الثقب  
الصغير (المنظور) فتعرف العملية بـ الاندماج (effusion) بدلاً من الانتشار وبعد  
الاندماج عن التوازن الشيرز للغاز، ونقرأ تصريحه "العامل نظرياً وعملياً مع القيم  
المطلقة للثوابت، الاندماج للغازات خلال ثقب صغير ذي أبعاد محددة، يصبح من  
الضروري التبادل مع المعدلات النسبية لأندماج أنغازات".

لقد أجرى توماس كراهام عام 1829 قياسات عملية لنسب الاندماج لعدد كبير  
من الغازات واستنتج منها أن معدل إندماج الغازات يتاسب عكياً مع الجذر  
التربيعي لكتافتها عند ثبوت درجة الحرارة وثبت الفرق في الضغط. فإذا كان  
 $v_1, v_2$  يمثلان معدل إندماج الغازين 1 و 2 و  $d_1, d_2$  كثافتا الغازين  
(تحت نفس الظروف) على التوالي فإن

$$\frac{v_1}{v_2} = \sqrt{\frac{d_2}{d_1}} \quad (18-1)$$

ويكون الحصول على علاقة مائلة أكثر ملائمة للفانون وذلك بالرجوع إلى المعادلة  
العامة للغازات:

$$M = \frac{dRT}{P}, \quad d = \frac{MP}{RT}$$

وتعويضها بالمعادلة (18.1) نحصل على القانون بالصيغة الآتية:

$$\frac{v_1}{v_2} = \sqrt{\frac{M_2}{M_1}} \quad (19-1)$$

من هذا يتضح أن الغاز الأخف يكون أسرع انتشاراً من الغاز الثقيل وبذلك  
يتحقق أخرى القانون:

$$\frac{t_2}{t_1} = \sqrt{\frac{d_2}{d_1}} = \sqrt{\frac{M_2}{M_1}} \quad (20.1)$$

حيث ان الزمن اللازم لمرور حجم معين من الغاز خلال فتحة يتناسب عكسيًا مع معدل أو سرعة الاندفاق أو الانتشار.

ولذلك ان قانون كراهام يبين لنا خاصية اخرى من خواص الغازات . ولعل افضل التطبيقات المعروفة للاندفاق هو استخدامه في فصل نظيري اليورانيوم  $^{235}_{\text{U}}$  و  $^{238}_{\text{U}}$  الموجودين بوفرة طبيعية بمقدار 0.72% و 99.28% على التوالي . وبعد اليورانيوم  $^{235}$  مادة سهلة الانقسام ، على الرغم من ان اليورانيوم مادة صلبة الا أنه يمكن تحويله إلى سداسي فلوريد اليورانيوم ( $\text{UF}_6$ ) الذي يمكن تخميره بسهولة فوق درجة حرارة الغرفة لذا يمكن فصل النظيرين عن بعضها بواسطة عملية الاندفاق وذلك لأن  $\text{UF}_6$  اقل من  $^{235}_{\text{U}}$  وبذلك يكون ابتكاته أبطأ .

#### المثال (4.1)

اذا كان الزمن اللازم لاندفاق حجم معين من غاز خلال فتحة صغيرة = 1.44 دقيقة وتحت نفس الظروف يشترق حجم ساوي من الاوكسجين زماناً قدره 1.8 دقيقة لكي يمر خلال الفتحة . احسب الكثافة التقريبية للغاز نسبة إلى الهيدروجين .

2

الحل

الوزن الجزيئي للاوكسجين = 32 لذا فإن كثافته  $d_2$  نسبة إلى الهيدروجين (وزنه الجزيئي = 2) هي  $\frac{1}{16}$  ، زمن انشاق الاوكسجين = 1.8 دقيقة بينما للغاز المطلوب  $t_2 = 1.44$  دقيقة فإذا كانت كثافة الغاز الاخير  $d_2$  ، بتطبيق المعادلة :

$$\frac{t_2}{t_1} = \sqrt{\frac{d_2}{d_1}} \quad \frac{t_2}{t_1} = \sqrt{\frac{d_2}{d_1}}$$

(الزمن اللازم لمرور حجم معين من الغاز خلال فتحة يتناسب عكسيًا مع معدل الاندفاق ، حيث أن  $t_1, t_2$  زمان مرور الغازين 1 و 2 خلال فتحة )

$$\frac{1.44}{1.80} = \sqrt{\frac{d_2}{16}}$$

$$d_2 = \left( \frac{1.44}{1.80} \right)^2 \times 16 = 10.2$$

## 2. النظرية الحركية للفازات المثالية :

### Kinetic Theory for Ideal gases

#### 1.2.1 الطبيعة الحركية للفازات :

يتكون الغاز من دقائق جزيئية صغيرة تتحرك في جميع الاتجاهات بسرعة عالية جداً وتصطدم خلال حركتها بعضها ببعضًا وعمر جدران الوعاء الذي يحتويها، فنجد أن نموذج حركة الغاز المثالي بالمواصفات الآتية :

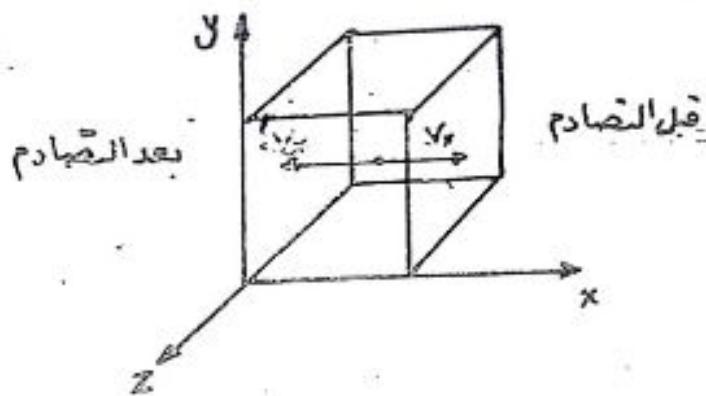
- يتكون الغاز من عدد كبير من الدقائق الصغيرة جداً (الجزيئات) وهم ملء حجم هذه الجزيئات.
- تطبيق هذه الدقائق خلال حركتها قوانين نيوتن للحركة في المكانيك ( $f=ma$ ) .
- تتلاشى هذه الدقائق طاقة حركية نتيجة حركتها.
- لا توجد قوى تجاذب بين الدقائق.
- تعدد تصادمات هذه الدقائق مرنة أي يعني آخر ان الطاقة الحركية للأجسام قبل التصادم تساوي طاقتها الحركية بعد التصادم.
- يعرف ضغط الغاز انه محصلة عدد التصادمات لذراته أو جزيئاته على جدران الوعاء الذي يحتويها وفي حالة تفاصيل حجم الاناء فإن التصادمات تصبح أكثر عدداً مما يؤدي إلى زيادة الضغط.
- تؤدي زيادة درجة الحرارة إلى زيادة سرعة الذرات أو الجزيئات المكونة للغاز مما يؤدي إلى زيادة الضغط بشرط ثبوت حجم الغاز.
- واستناداً إلى هذه الفرضيات يمكن تصور نموذج الغاز المثالي بخواص تشابه تقريرياً خواص الغاز الحقيقي.

### 3.2.1 ضغط الغاز Gas Pressure

والآن يمكننا أن نشقق تعبيراً لضغط الغاز بدلالة خواصه الجزيئية استناداً إلى فرضيات النظرية الحركية. افترض أن غازاً معيناً مكوناً من  $N$  من الجزيئات كتلة كل منها  $m$  محصور في صندوق مكعب طوله  $a$ . وفي أي لحظة تكون الحركة الجزيئية داخل الوعاء عشوائية تماماً. والآن لنحلل الحركة الجزيئية معينة ذات سرعة  $v$ . بما أن السرعة هي كمية اتجاهية، أي أنها تتطلب اتجاهها وقيمة، لذا يمكن تحليلها إلى ثلاثة مكونات عمودية متبادلة وهي  $v_x, v_y, v_z$ . وقتل هذه المكونات الثلاث السرع التي تتحرك بها الجزيئية على طول الأحداثيات الثلاث  $x, y$  و  $z$ ، وتقبل  $v$  مخلة السرعة:

$$v^2 = v_x^2 + v_y^2 + v_z^2 \quad \dots (21.1)$$

لأننا ننظر الاعتبار حركة جزيئية واحدة باتجاه الأحداثي  $x$  فقط (الشكل 4.1).



الشكل (4.1): التغير في السرعة عند التصادم بجزيء تتحرك بسرعة  $v_x$ .

ونظير في الشكل (4.1) التغيرات التي تحدث بمكونة السرعة عند تصادم الجزيئ بجدران الوعاء. وبما أن التصادم منن فإن السرعة بعد التصادم هي نفس السرعة قبل التصادم ولكن بعكس الاتجاه. عزم الجزيئ هو  $m v_x$ ، حيث أن  $m$  هي كتلة الجزيئ، لذا فإن التغير في العزم يعطى بـ:

$$m v_x - m (-v_x) = 2m v_x \quad \dots (22.1)$$

بحيث أن إشارة  $v_x$  تكون موجبة عندما تتحرك الجزيئ من اليسار إلى اليمين وتكون سالبة عندما تتحرك بالاتجاه العاكس. إن الجزيئ بعد التصادم

بما أننا نفترض أن المدارات تتفاوت في السرعة فنجد أن عدد التصادمات في المدارات الأخرى يساوي  $\frac{2l}{v_x}$

لأن المدارات تتفاوت في السرعة فنفترض أن المدارات لا تتصادم مع الجزيئات الأخرى في طرقها ، لذا فإن تردد التصادم بين الجزيئات والمدار العيني (أي عدد التصادمات لكل وحدة زمان) هو  $\frac{v_x}{2l}$  كما أن التغير في العزم لكل وحدة

زمان هو  $\frac{mv_x^2}{l}$  أو  $\left( \frac{v_x}{2l} \right)^2 (2mv_x)$  . واستناداً إلى القانون التالي للحركة :

$$\begin{aligned} \text{القوة} &= \text{الكتلة} \times \text{التعجيل} \\ &= \text{الكتلة} \times \text{المسافة} \times (\text{لكل وحدة زمان})^2 \\ &= \text{العزم} \text{ لكل وحدة زمان} \end{aligned}$$

لذا فإن القوة المطلقة من قبل جزيئية واحدة على أحد المدارات نتيجة للتصادم هي  $\frac{mv_x^2}{l}$  وإن القوة الكلية الناتجة عن N من الجزيئات هي  $\frac{Nm v_x^2}{l}$  : وبهذا الضغط يمثل القوة / المساحة وان المساحة  $= l$  ، لذا يمكننا أن نعبر عن الضغط بالكلي. المسلط على أحد المدارات بالأدق :

$$P = \frac{F}{A}$$

$$= \frac{Nm v_x^2}{l(l)^2} = \frac{Nm v_x^2}{V}$$

أو

$$PV = Nmv_x^2 \quad \dots (23.1)$$

حيث أن V هو حجم المكعب . وعندما نتعامل مع عدد كبير من الجزيئات (المثال عندما يكون عدد الجزيئات N بمقدار  $6 \times 10^{23}$ ) سيكون هناك توزيع هائل للبراع المجزئية ، لذا يكون من الملائم أكثر استبدال  $v_x^2$  في المعادلة (23.1) ب المتوسط القيمة  $\bar{v}^2$  . إن العلاقة بين متوسط مربع مكونات السرعة ومتوسط مربع السرعة  $\bar{v}^2$  هي :

$$\bar{v}^2 = \bar{v}_x^2 + \bar{v}_y^2 + \bar{v}_z^2$$

وتدعى الكمية  $\bar{v^2}$  بمتوسط مربع السرعة ويمكن حسابها:

$$\bar{v^2} = \frac{v_1^2 + v_2^2 + \dots + v_N^2}{N} \quad \dots (24.1)$$

وعندما تصل N عدداً كبيراً فإنه من الصحيح أن نفترض أن الحركات الجزيئية بأتجاه الأحداثيات x، y و z متساوية الاحتمال وهذا يعني أن:

$$\bar{v_x^2} = \bar{v_y^2} = \bar{v_z^2} = \frac{\bar{v^2}}{3}$$

لذا يمكن إعادة كتابة المعادلة (23.1) بالآتي:

$$P = \frac{Nm \bar{v^2}}{3V}$$

وبضرب البسط والمقام بـ 2 وبذكر أن معدل الطاقة الحركية للجزيئية تعطى بـ  $\frac{1}{2} m \bar{v^2}$  (الرمز السفلي trans يشير إلى الحركة الانتقالية) نحصل على:

$$P = \frac{2N}{3V} \left( \frac{1}{2} m \bar{v^2} \right) = \frac{2N}{3V} E_{trans} \quad \dots (25.1)$$

وهذا هو الضغط المسلط من قبل N من الجزيئات على أحد الجدران ويمكن الحصول على نفس النتيجة بغض النظر عن الاتجاه (x، y أو z) الذي توصف به الحركة الجزيئية.

وبذلك يمكننا أن نرى أن الضغط يتاسب طردياً مع معدل الطاقة الحركية أو بوضوح أكثر مع متوسط مربع سرعة الجزيئية. إن المعنى الفيزيائي لهذا الاعتماد وهو أنه كلما كانت السرعة أكبر كلما كان التصادم أكثر احتفالاً، وكلما كانت السرعة أكبر كان التغير في الزخم أكبر.

### 3.2.1 النظرية الحركية ودرجة الحرارة

#### Kinetic Theory of Temperature

عند مقارنة المعادلة (25.1) مع معادلة الغاز المثالي (9.1) تحصل على نتيجة مهمة:

$$PV = nRT$$

$$= \frac{N}{N_0} RT$$

$$P = \frac{N}{N_0} \frac{RT}{V}$$

أو

... (26.1)

حيث أن  $N_0$  ثابت أفوکادرو . وبطابقة الضغط في المعادلين (25.1) و (26.1) نحصل على

$$\frac{2N}{3V} E_{trans} = \frac{N}{N_0} \frac{RT}{V}$$

أو

$$E_{trans} = \frac{3RT}{2N_0} = \frac{3}{2} kT$$

... (27.1)

حيث أن  $kN_0 = R$  ثابت بولتزمان وياوي  $1.3805 \times 10^{-23}$  ارك مطلقة (بوحدات س. غم. ثا) أو  $1.3805 \times 10^{-23}$  جول . مطلقة  $^{-1}$  (بوحدات SI) . والآن يمكننا ان نرى ان متوسط الطاقة الحركية يتناسب مع درجة الحرارة المطلقة . وهذا الاستنتاج حصل عليه من ربط النظرية الحركية مع معادلة الغاز المثالي ان اهم نتائج المعادلة (27.1) أنها تعطي تفسيراً لفكرة درجة الحرارة بدلاًة الحركة الجزيئية وهذه السبب ان الحركة العشوائية (random motion) تدعى احياناً بالحركة الحرارية (thermal motion) . ان هذه النتيجة البسيطة تبين لنا انه لو كان هناك غازان مثاليان عند نفس درجة الحرارة فانهما يتلسان نفس معدل الطاقة الحركية وذلك لأن المصطلح  $\frac{3}{2} kT$  في المعادلة (27.1) لا يعتمد على خواص الجزيئات او على كمية الغاز الموجودة .

#### 4.2.1 السرع الجزيئية Molecular Velocities

أن الكمية  $\bar{v^2}$  (متوسط مربع السرعة) تعد كمية صعبة القياس : هذا اذا كان بالامكان قياسها إلا أنه يمكن الحصول على هذه الكمية بصورة مباشرة جداً من المعادلة (27.1) :

$$\overline{v^2} = \frac{3RT}{mN_0} = \frac{3kT}{m} \quad (27.1)$$

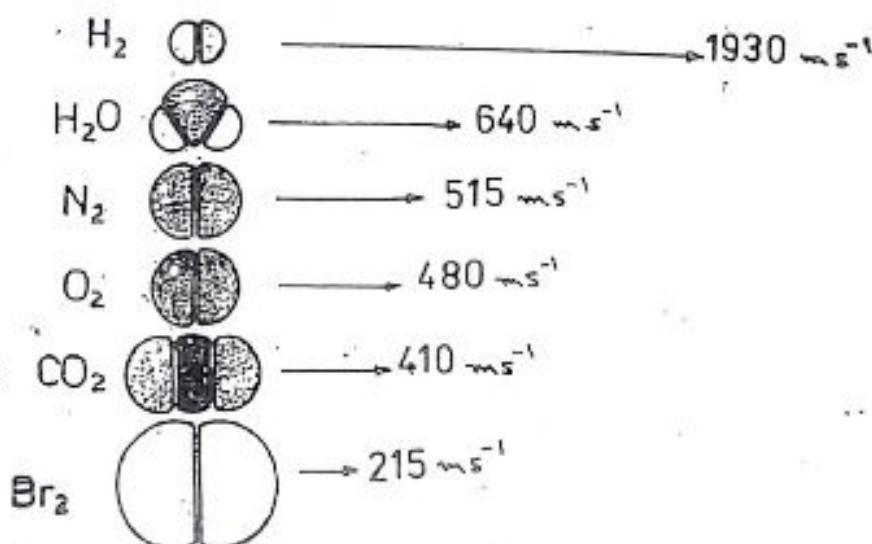
أو

$$\sqrt{\overline{v^2}} = v_{rms} = \sqrt{\frac{3kT}{m}} = \sqrt{\frac{3RT}{M}} \quad (28.1)$$

حيث أن  $v_{rms}$  هو الجذر التربيعي ل المتوسط مربع السرعة (root mean square velocity) و  $M$  الكتلة المolarية للغاز.

وهناك ملاحظتان مباشرتان لهذه النتيجة . اولاها ، هي ان جذر متوسط مربع السرعة للدقائق يزداد بزيادة الجذر التربيعي لدرجة الحرارة . وهذا يعني ان الجزيئات تتحرك في اليوم الحار (30°م) أسرع بحوالي 5% (كمعدل) من حركتها في اليوم البارد (0°م) وان الجزيئات الموجودة على سطح الشمس (6000°م) تتحرك اسرع بقدر  $\frac{1}{2}$  مرة من حركتها في جو الأرض . والنتيجة الثانية هي ان جذر متوسط مربع السرعة يعتمد على الكتلة المolarية  $\sqrt{M}$  وكمعدل فان الجزيئات الاكبر كتلة تكون ابطأ من الجزيئات الاقل كتلة كما تظهر في الشكل (5.1) . وعند مقارنة الكتلة المolarية لثاني اوكسيد الكربون (44 غم . مول<sup>-1</sup>) وللبلاء (8 غم . مول<sup>-1</sup>) ، يتضح أن سرعة جزيئات CO<sub>2</sub> هي بمحدود  $\frac{2}{3}$  من سرعة جزيئه الماء في الجو . ويمكن حساب  $v_{rms}$  مثلاً ، لثاني اوكسيد الكربون بالتعويض في المعادلة (26.1) لنحصل على 410 متر . ثانية<sup>-1</sup> .

متسط مربع السرعة يعتمد على الكتلة المolarية  $\sqrt{M}$  وكمعدل فان الجزيئات الاكبر كتلة تكون ابطأ من الجزيئات الاقل كتلة كما تظهر في الشكل (5.1) . وعند مقارنة الكتلة المolarية لثاني اوكسيد الكربون (44 غم . مول<sup>-1</sup>) وللبلاء (8 غم . مول<sup>-1</sup>) ، يتضح أن سرعة جزيئات CO<sub>2</sub> هي بمحدود  $\frac{2}{3}$  من سرعة جزيئه الماء في الجو . ويمكن حساب  $v_{rms}$  مثلاً ، لثاني اوكسيد الكربون بالتعويض في المعادلة (26.1) لنحصل على 410 متر . ثانية<sup>-1</sup> .



الشكل (5.1) جذر متوسط مربع السرع عند 25°C لعدد من الجزيئات

### 5.2.5 توزيع ماكسويل للسرعة : Maxwell distribution of Velocities

لقد اعتدنا ان نتكلم عن السرعة بدلالة متوسط مربع السرعة اي انتا استخدمنا الجذر التربيعي ل المتوسط مربع السرعة . وعندما ندرس مولاً واحداً من الغاز ، مثلاً ، فإنه من غير الممكن معرفة سرعة كل جزيئة على انفراد لسببين : أحدهما ، أن عدد الجزيئات هائل بحيث لا توجد طريقة يمكن بها تتبع حركتها ، والثاني هو أنه على الرغم من ان الحركة الجزيئية هي كمية معروفة بصورة جيدة إلا انت لا تتمكن من قياس كميتها بالضبط . لوان أحدنا سألسؤال الآتي : لنظام معين وعند حرارة معينة ماعدد الجزيئات التي تتحرك بين السرع  $v$  و  $(v + \Delta v)$  في كل لحظة ؟ للإجابة على ذلك نلتجأ الى طريقة توزيع السرعة المستخدمة أولاً من ماكسويل عام 1860 التي تم تعديليها بعد ذلك من بولتزمان الذي بين ان نسبة الجزيئات  $\frac{dN}{N}$  التي تتحرك بسرعة بين  $v$  و  $v + \Delta v$  لنظام يحتوي على  $N$  من الجزيئات من غاز مثالي التي تكون في اتزان حراري مع المحيط يمكن ان نعطي بـ :

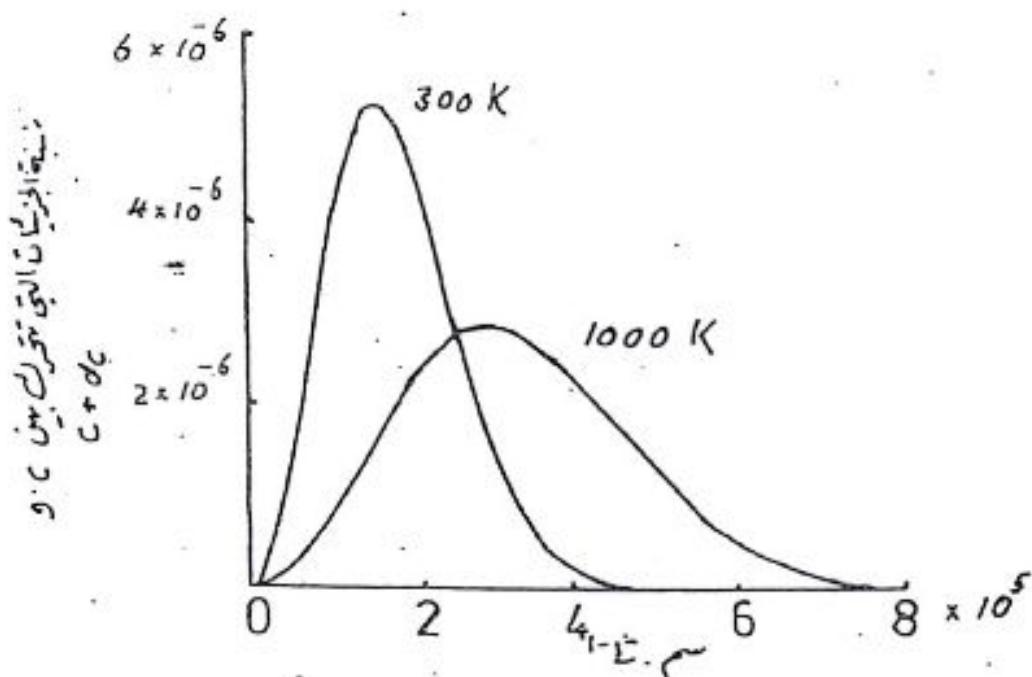
$$\frac{dN}{N} = 4\pi \frac{v^2}{\Delta v} \left( \frac{m}{2\pi kT} \right)^{3/2} e^{-mv^2/2kT} dv \quad \dots (29.1)$$

حيث ان  $m$  عامل كتلة الجزيئة ،  $K$  ثابت بولتزمان ،  $T$  درجة الحرارة . وتعرف المعادلة (29.1) بمعادلة توزيع السرع لماكسويل أو معادلة توزيع السرع لماكسويل - بولتزمان . وكما لاحظنا سابقاً ان السرعة هي كمية اتجاهية وفي حالات عديدة نفضل التعبير، مع سرعة الجزيئات ( $c$ ) وهي كمية غير اتجاهية لذا ان معادلة ماكسويل لتوزيع السرع تعطى بـ :

$$\frac{dN}{N} = 4\pi c^2 \left( \frac{m}{2\pi kT} \right)^{3/2} e^{-mc^2/2kT} dc \quad \dots (30.1)$$

ويظهر توزيع سرع الهيدروجين  $H_2$  عند درجتي حراري 300 و 1000 مطلقة كما هو في الشكل (6.1) . ويلاحظ في هذا الشكل ان مدى التوزيع عند درجات الحرارة المنخفضة يكون صغيراً وكلما ازدادت درجة الحرارة كلما أصبح التوزيع اكتر تسطحاً ; وهذا يعني ان هناك جزيئات تتحرك بسرع اكتر (تسمى هذه الجزيئات أحياناً بالجزيئات الساخنة) ان هذا الاعتماد لمعنى التوزيع على درجة الحرارة لا ينبع منهم عند دراسة سرع التفاعلات الكيميائية (اذ ان الجزيئات التي

تفاعل يجب أن تمتلك طاقة تدعى بطاقة التشغيل). وعند درجات الحرارة الواطئة يكون عدد الجزيئات التي تتحرك بسرعة قليلاً، لذا ان اغلب التفاعلات تكون بطيئة ولكن عند رفع درجة الحرارة يزداد عدد الجزيئات الساخنة وبالتالي تزداد سرعة التفاعل.



الشكل 6.1 : منحنيات توزيع السرع ماكروبل لغاز مثالي عند 300 و 1000 مطلقة

و بما ان الطاقة ترتبط ارتباطاً وثيقاً بالسرعة من خلال العلاقة  $E = \frac{1}{2}mc^2$  فمن الطبيعي ان يكون هناك معامل توزيع للطاقة مشابهاً لمعامل توزيع السرع ويعطى بالمعادلة :

$$\frac{dN}{N} = 2\pi E^{1/2} \left( \frac{1}{\pi kT} \right)^{3/2} e^{-E/kT} dE \quad \dots (31.1)$$

حيث ان  $\frac{dN}{N}$  يمثل نسبة الجزيئات التي تمتلك طاقة مابين  $E$  و  $E + dE$ . إن  $v_{rms}$  التي ذكرت في المعادلة (28.1) تعني البذر التربيفي لمتوسط مربع السرعة وهي نفسها  $c_{rms}$  (لذا سنستخدم الأخيرة عند حلنا للمسائل) : وهناك اصطلاح آخر وهو معدل السرعة  $\bar{v}$  الذي يعرف بالمعادلة :

$$c' = \frac{c_1 + c_2 + \dots + c_N}{N}$$

وباستخدام معامل التوزيع (المعادلة 30.1) يمكننا الحصول على تعبير واضح له :

$$\bar{c} = \sqrt{\frac{8kT}{\pi m}} = \sqrt{\frac{8RT}{\pi M}} \quad \checkmark \quad \dots (33.1)$$

وهناك اصطلاح السرعة الاقتران  $c_{avg}$ <sup>7</sup> وهي السرعة التي تملكها اكبر نسبة من الجزيئات ويمكن الحصول عليها من تفاضل المعادلة (30.1) نسبة للسرعة وبماواة النتيجة بالصفر نجد قيمة  $c$  التي تقابل هذه العلاقة حيث ينتج

$$c_{avg} = \sqrt{\frac{2kT}{m}} = \sqrt{\frac{2RT}{M}}$$

مثال (5.1) :

احسب  $c_{rms}, \bar{c}$  لغاز  $O_2$  عند 300 مطاف.

الحل :  
الكتلة المزنة الكريمي  $\times 2$   
هي كثافة المول الكلي من  $O_2$  في  $kg$

$$\bar{c} = \sqrt{\frac{8RT}{\pi M}} = \sqrt{\frac{8 \times 8.314 \text{ J} \cdot \text{k}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1} \times 300 \text{ k}}{3.143 \times 0.032 \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}}} \\ = 446 \text{ m.s}^{-1}$$

$$\bar{c} = \sqrt{\frac{8RT}{\pi M}}$$

$$c_{rms} = \sqrt{\frac{3RT}{M}} = 4.84 \times 10^4 \text{ cm.s}^{-1}$$

$$c_{rms} = \sqrt{\frac{3RT}{M}}$$

$$\bar{c} < c_{rms}$$

لذا فإن

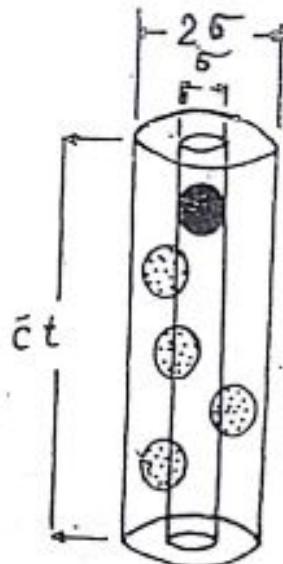
## 6.2.1 التصادم الجزيئي ومتى متوسط المسار: المتر Molecular Collision and Mean Free Path

نحن نعرف ان سرعة الجزيئات ليست ثابتة اذ انها تتغير باستمرار نتيجة للتصادم الجزيئي . ولقد وجد ان سرعة التصادم (Speed of collision) تعتمد على كثافة الغاز وعلى السرعه الجزيئية ، وعلى درجة حرارة النظام وعلى خاصية قطر التصادم . ويمثل قطر التصادم المسافة بين مركزي الجزيئتين المتصادمتين (عند التصادم) أو يمثل النقطة التي تكون عنها الجزيئتان التصادمتان اقرب ما يمكن من بعضها ويرمز لقطر التصادم بـ  $\sigma$  .



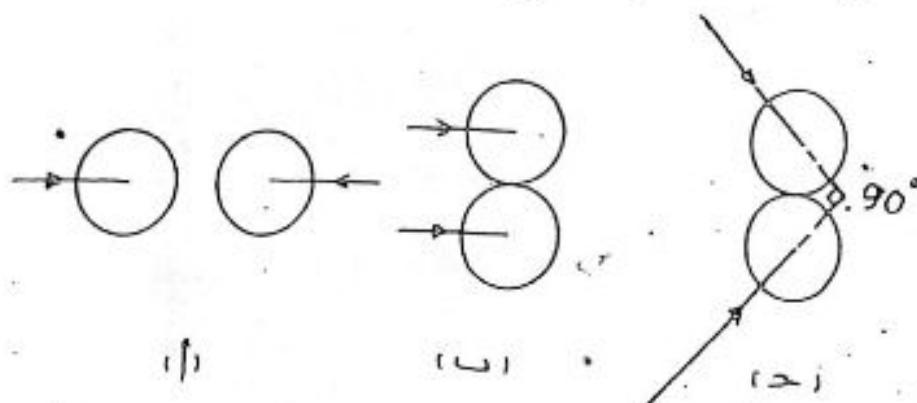
لتفرض ان كل جزيئه عبارة عن كرة صلدة قطرها  $\sigma$  وان التصادم الجزيئي هو الحالة التي يكون فيها الفرق بين كل كرتين (مقابلة من المركز) هو  $\sigma$  أو اقل . ولنأخذ بنظر الاعتبار حركة الجزيئه المعينة وافضل طريقة هي أن نفترض ان جميع الجزيئات ، في أي لحظة ، في سكون تام عدا هذه الجزيئه . وفي زمن  $t$  تتحرك هذه الجزيئه مسافة  $\bar{c}t$  (حيث  $\bar{c}$  متوسط السرعة) وبذلك تدفع انبوب التصادم مساحته  $\pi\sigma^2$  (شكل 7.1) . ويعطى حجم الاسطوانة  $\pi\sigma^2\bar{c}t$  . إن اي جزيئه يقع مركزها في حدود هذه الاسطوانة سوف تصطدم مع هذه الجزيئه ، واذا كان هناك  $N$  من الجزيئات في حجم  $V$  فإن كثافة الغاز تكون  $\frac{N}{V}$  وبذلك فبان عدد التصادمات في زمن قدره ( $t$ ) يصبح

$$\text{التصادم} \quad \text{وإن عدد التصادمات لكل وحدة زمن أو ما يسمى بتعدد} \\ \text{تردد التصادم يحتاج إلى تصحيح .} \quad (12_1) \quad \text{Collision Frequency} = \frac{N}{V} \pi \sigma^2 \bar{c} t$$



شكل (7.1) : التصادم الجزيئي وانبوب التصادم . تصطدم الكرة المعلبة ، التي تقع في مركز انبوب التصادم ، عند حركتها في مسار طوله  $c\bar{t}$  مع اي جزئية من الجزيئات المقطلة .

لو انا فرضنا ان بقية الجزيئات قد جدت في موضع معين فإنه يجب استبدال الكمية  $c\bar{t}$  بالعدل الذي للسرعة . وتظهر في الشكل (8.1) ثلاثة انواع من التصادمات ، يمكن ان تتفذها جزيئتان مع بعضها . وتعطى السرعة النسبية للحالة (ج) في الشكل (8.1) التي تمثل معدل التصادم الجزيئي بـ  $c\bar{t}/2$  حيث أن



الشكل (8.1) ثلاث طرق لاصدام جزيئتين فيما بينها . يمثل الرسمانبيان في (أ) و (ب) حالتي متطارفين ، بينما يمثل الوضع بين في (ج) حالة معدل التصادم الجزيئي .

$$Z_1 = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \sigma^2 c \frac{N}{V} \quad \text{اصدام ثانية} \quad (34.1)$$

ويمثل  $Z_1$  عدد التصادمات للجزيئية الواحدة في الدقيقة الواحدة (15) . ولو كان هناك  $N$  من الجزيئات في حجم  $V$  ينفذ كل منها عدداً من التصادمات

مقدار  $Z_1$  في كل ثانية فإن العدد الكلي للتصادمات الثانية لكل وحدة حجم وكل وحدة زمن  $Z_{11}$  تعطى بـ :

$$Z_{11} = \frac{1}{2} Z_1 \left( \frac{N}{V} \right)$$

$$= \frac{\sqrt{2}}{2} \pi \sigma^2 c \left( \frac{N}{V} \right)^2 \quad \text{تصادم . سم}^{-3} \cdot \text{ثا}^{-1} \quad (35.1)$$

وقد أدخل المعامل  $\frac{1}{2}$  في المعادلة (35.1) للتأكد من أنها تخصي كل تصادم بين جزيئين مرة واحدة . إن احتمال تصادم اثنين أو أكثر من الجزيئات مع بعضها يعد صغيراً جداً إلا عند الضغوط العالية . وبما أن معدل التفاعل الكيميائي يعتمد عادة على مدى تماش الجزيئات التفاعلية مع بعضها الآخر ، لذا أن المعادلة (35.1) تعد ذات أهمية كبيرة في دراسة الكيمياء الحركية .

وهناك كمية ترتبط بعدد التصادم وهي المسافة التي تنتقلها الجزيئة بين كل تصادمين متعاقبين وتدعى هذه المسافة بمتوسط المارحر (mean free path) وتعرف بـ :

$$\lambda = \text{متوسط المسافة} \times \text{معدل الزمن بين التصادمات} .$$

وبما أن معدل الزمن بين التصادمات هو مقلوب تردد التصادم ، لذا يصبح لدينا ،

$$= \frac{\bar{c}}{Z_1} = \frac{\bar{c}}{\frac{1}{\sqrt{2} \pi \sigma^2 c (N/V)}} = \sqrt{2} \pi \sigma^2 (N/V) \quad (36.1)$$

من هذه المعادلة يتضح لدينا أن متوسط المارحر يناسب عكسياً مع كثافة

$\left(\frac{N}{V}\right)$  الغاز . إن هذه النتيجة تُعد معقولة لأنه في الغاز الأكثف تقوم الجزيئات بتصادمات أكثر لكل وحدة زمن وبذلك تنتقل مسافة أقصر بين التصادمات المتعاقبة .

وهناك عديد من الأمثلة في حياتنا اليومية التي يمكن فهمها بدلالة النظرية الحركية للغازات وسنذكر أحد هذه الأمثلة وهو الحركة الجزيئية داخل المصباح

لكهربائي : تلاً المصباح الكهربائية الاعتيادية المتوجه بغاز الأركون ، وهو غاز سهل ، لمع تبخر سلك التكثن الذي يسخن إلى درجة حرارة تقارب 3000°C . وقد عرف الاختصاصيون لسنوات عديدة أن كفاءة وطول عمر المصباح الكهربائي يمكن زيادتها باستبدال الأركون بالكريبيتون (وهو غاز خامل آخر) . إن الكتل المولارية للأركون والكريبيتون هي 39.95 غم . مول⁻¹ و 83.8 غم . مول⁻¹ على التوالي . وبالرجوع إلى المادلة (33.1) فإن نسبة معدل السرع تعطى بالعلاقة :

$$\frac{\bar{c}_{Ar}}{\bar{c}_r} = \sqrt{\frac{M_{Ar}}{M_r}} = \sqrt{\frac{83.80}{39.95}} = 1.45$$

وبما أن الذرات الأخف سرعة أكبر فإن تصادها مع جدار المصباح يكون أكبر ، وعند تصادها فإن هذه الجزيئات تنقل الحرارة المتولدة بواسطة السلك إلى الماء الحبيط وبسبب كون الكريبيتون أقل كفاءة في التوصيل الحراري من الأركون فإن درجة حرارة السلك يمكن أن تبقى أعلى عندما تمر نفس الكتلة من الكهربائية خلاله . إن درجة الحرارة الأعلى تعني اضطراباً أقوى وإن استبدال الأركون بالكريبيتون يطيل من عمر المصباح من حوالي 1000 إلى 3000 ساعة وعند تخفيضه إلى 3000 م فإن بعض ذرات التكثن الموجودة على الطبع تتسامي وفي النهاية تتكتف بحلي جدران الزجاج الداخلي ، ولهذا السبب تظهر بعض سوداء في المصابيح القديمة . وعند تصادم ذرات التكثن مع ذرات الغاز الخامل فإن قياماً من الطاقة الحرارية ينتقل إلى الجزيئات الأخيرة ، وبتقليل سرعة ذرات التكثن فإن هذه العملية تعطي فرصة للسلك لاستعادة ذراته والتصادم ثانية . وبما أن الكريبيتون هو غاز أثقل فإنه يؤخر عملية التبخّر للسلك بكفاءة أكبر من الأركون . لذا فإن الأسلك المخنة في جو من الكريبيتون لا تتحرق بسرعة ، كما أن ترشيبات التكثن التي تظهر على الزجاج تكون أقل . وإن سبب عدم استخدام غاز الكريبيتون حالياً لـ المصابيح الكهربائية يعزى إلى الناحية الاقتصادية إذ أن كلفة المليء بغاز الكريبيتون عالية جداً .

### المثال (6.1) :

إذا كانت كثافة الماء عند ضغط واحد جو ودرجة حرارة 298 مطلقة هي محدود بـ  $2.5 \times 10^{-10}$  جزئية . سم³ . وإذا افترضنا أن الماء يحتوي على جزيئات التروجين فقط . أحسب تردد التصادم وعدد التصادمات الثانية

ومنوسط المسار الحر لجزيئات النتروجين تحت هذه الظروف ، اذا غلت ان قطر التصادم للنتروجين هو  $\Delta^{3.75}$

الحل :

إن الخطوة الأولى هي حساب متوسط سرعة النتروجين من المعادلة (33.1)

$$\bar{c} = \sqrt{\frac{8RT}{\pi M}}$$

حيث انا نحصل على  $\bar{c} = 4.8 \times 10^4 \text{ cm. s}^{-1}$  ،  $\text{N}_2$

$$\text{لذا فإن تردد التصادم يعطى بـ} : \quad \frac{1}{2} \bar{c} \sigma^2 N_2 \text{ كجم}$$

$$Z_1 = \sqrt{\frac{1}{2} \pi \sigma^2 \bar{c}}$$

$$= \sqrt{\frac{1}{2} \pi (3.75 \times 10^{-8} \text{ cm})^2 (4.8 \times 10^4 \text{ cm.s}^{-1}) (2.5 \times 10^{19} \text{ molecule}} \\ \cdot \text{cm}^{-3})$$

$$\text{تصادم. s}^{-1} = 7.5 \times 10^9$$

لاحظ . انا استخدمنا معامل التحويل  $A = 10^{-6} \text{ cm}^2$  ، كما انا استبدلنا وحدة الجزيئ (molecule) بالتصادمات (collisions) . وبعد هذا صحيحأ لأنه عند اشتقاق  $Z_1$  لاحظنا ان كل جزيئ في خضم التصادم مثل تصادما . حساب عدد التصادمات الثانية :

$$Z_{11} = \frac{Z_1}{2} \left( \frac{N}{V} \right)$$

$$= \frac{(7.5 \times 10^9 \text{ collision. s}^{-1})}{2} (2.5 \times 10^{19} \text{ molecule. cm}^{-3})$$

$$= 9.4 \times 10^{28} \text{ collision. cm}^{-3. \text{s}^{-1}}$$

ومرة أخرى حولنا الجزيئات الى تصادمات عند حساب العدد الكلي للتصادمات الثانية . واخيرا يمكن حساب متوسط المسار الحر بتطبيق المعادلة

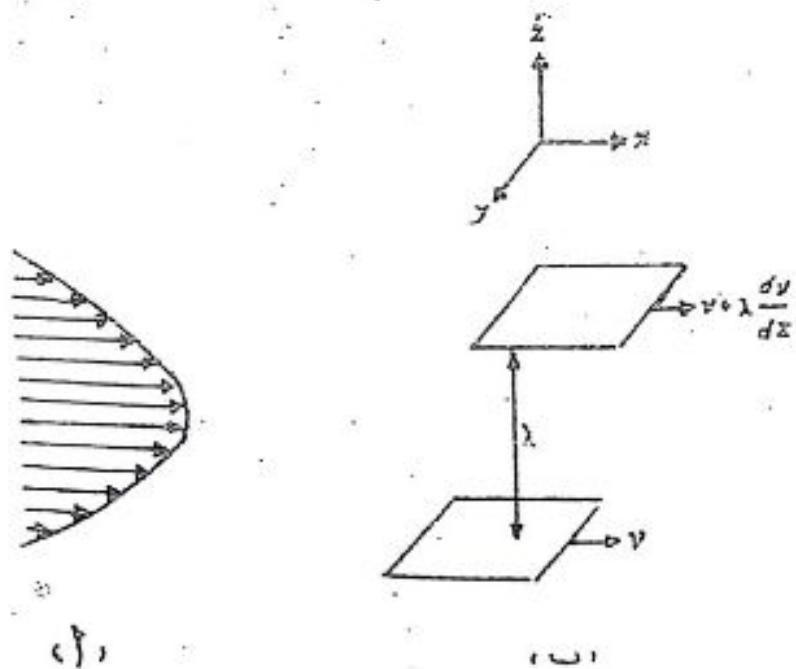
$$\begin{aligned} \text{مسار المطر} &= \frac{\bar{c}}{z_1} = \frac{4.8 \times 10^5 \text{ cm. s}^{-1}}{7.5 \times 10^9 \text{ collision. s}^{-1}} \\ &= 6.4 \times 10^{-6} \text{ cm. collision}^{-1} = 640 \text{ A}^2 \text{ collision}^{-1} \end{aligned}$$

لاحظ انه من الملائم هنا التعبير عن متوسط المسار الحر بدلالة المسافة بدلاً من المسافة لكل تصادم لذا يصبح متوسط المسار الحر للتتروجين =  $6.4 \times 10^{-6}$  سم

### 7.2.1 لزوجة الغازات Viscosity of gases

يمكن اشتقاق معادلة بسيطة للزوجة الغاز من النظرية الحركية كما يلي : يمكن تحليل حركة سريان الجزيئات بدلالة مجموعة من الصياغات الدقيقة المبينة في الشكل (9.1). ان هذه الصياغات الرقيقة هي طبقات عديمة السك وان الطبقة القريبة تماماً من سطح المدار الداخلي تعد مستقرة إلا ان سرعة الطبقات تتزايد كلما تحركت بعيداً عن السطح وبالتالي ستكون هناك محصلة للسرعة تقع على طول الاحداثي Z . والآنخذ بنظر الاعتبار طبقتين مفصولتين بمسافة A ، حيث ان متوسط المسار الحر ، فاذا كانت V سرعة الطبقة الطبيعية الحركية فان سرعة الطبقة السريعة الحركية هي  $\lambda + v$  . فضلاً عن السريان على طول الاحداثي X هناك حركة عشوائية على طول الاحداثي Z . وعندما تتحرك الجزيئة من الطبقة الاسرع إلى الطبقة الأبطأ فانها تنقل قياماً من العزم الاضافي إلى الاخريرة فتعجل من سرعتها . وينكون العكس صحيحاً عندما تتحرك الجزيئة إلى الطبقة السريعة السريان إلى الاخرى الطبيعية . وبالتالي تكون هناك مقاومة أو قوة احتكاك بين هاتين الطبقتين وهو مانعني به تأثير الزوجة . ومع ذلك ، لاجل ابقاء محصلة السرعة يجب تطبيق قوة اضافية F على طول المحور X وهذه القوة تتناسب طردياً مع كل من مساحة الطبقة A ومحصلة السرعة ، لذا فان :

$$\begin{aligned} F \alpha A' \frac{dv}{dz} &= \eta A \frac{dv}{dz} \\ ... (37.1) \end{aligned}$$



الشكل (9.1) أ - صورة جانبية للحركة الأمامية لغاز على طول الأنابيب ، ب - حركة الصفيحتين المنسوجتين شارة د (متوسط المار المر).

حيث أن  $v$  ، ثابت التنساب ، تعرف بعامل الزروحة أو بالزروحة وتناس  
بوحدة . البوير (P)

$$1 P = 1 \text{ gm. Cm}^{-1} \text{ S}^{-1} = 1 \text{ dy n. S. Cm}^{-2} : CCS$$

$$1 P = 0.1 \text{ kg. m}^{-1} \text{ S}^{-1} = 0.1 \text{ N. S. m}^{-2} : SI$$

ويكون حساب لزروحة الغازات من المعادلة الآتية \* :

$$\eta = \frac{mc'}{3\sqrt{2}\pi\sigma^2} \quad (38.1)$$

ان المعادلة (38.1) تعد مهمة إلا أنها نتيجة غير متوقعة لأنها تبين ان لزروحة لا تعتمد على الكثافة أو يعني آخر على الضغط . ويلاحظ من هذه المعادلة ان لزروحة الغاز تزداد بزيادة درجة الحرارة . وذلك لأن معدل السرعة  $c$  يتضمن مع

\* لفرض الترق على اشتقاق هذه المعادلة يمكن الرجوع الى المصدر الآتي :

R. Chang, physical chemistry with application to biological systems, collier  
Macmillan Publishers, 2nd Ed., 1981

$\bar{T}$  (انظر المعادلة 33.1). ان هذه النتيجة هي عكس النتيجة التي نحصل عليها عملياً بالنسبة لزوجة السوائل (حيث تقل لزوجة السوائل بزيادة درجة الحرارة) ويكمن فيهم هذا السلوك يتصور ان لزوجة الغازات تنشأ نتيجة لانتقال العزم وعند درجات الحرارة العالية يكون معدل الانتقال اكبر لذلك يتطلب قوة اكبر لابقاء حركة طبقات الغاز.

المثال (7.1) :

اذا كانت لزوجة غاز الاركون (Ar) عند 298 مطلقة وضغط جو واحد تساوي  $22.7 \times 10^{-6}$  كغم. م<sup>-1</sup>. ثا<sup>-1</sup>. احسب الكثيارات  $Z_{11}, Z_1, \lambda, \sigma$ .

الحل :

$$\eta = \frac{mc}{3\sqrt{2}\pi\sigma^2}$$

$$\sigma = \left[ \frac{mc}{3\sqrt{2}\pi\eta} \right]^{\frac{1}{2}}$$

$$m = \frac{M}{N}$$

$$M = 0.040 \text{ kg mol}^{-1}, N = 6.023 \times 10^{23} \text{ molecule mol}^{-1}$$

$$m = \frac{0.040}{6.023 \times 10^{23}} = 6.64 \times 10^{-26} \text{ kg mol}^{-1}$$

$$\frac{c}{\bar{c}} = \left[ \frac{8RT}{\pi M} \right]^{\frac{1}{2}} = \left[ \frac{(8)(8.314 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1})(298 \text{ K})}{(3.14)(0.04 \text{ kg mol}^{-1})} \right]^{\frac{1}{2}}$$

$$= 397 \text{ m s}^{-1} (1430 \text{ km hr}^{-1})$$

كلنا يعرف ، ان عصير الفاكهة المركز الساخن ينكب بسهولة اكتر من العصير البارد

$$\frac{v}{v_0} = \frac{n_1 - n_2}{n_2} \Rightarrow \frac{-v_0 + v}{v_0}$$

$$\sigma = \left[ \frac{(397 \text{ mS}^{-1})(6.64 \times 10^{-16} \text{ kg})}{\sqrt{2}(3.1)(22.7 \times 10^{-6} \text{ kg} \cdot \text{m}^{-1} \cdot \text{s}^{-1})} \right]^{\frac{1}{2}}$$

$$= (1.31 \times 10^{-19} \text{ m}^2)^{\frac{1}{2}} = 3.62 \times 10^{-10} \text{ m} (3.62 \text{ Å})$$

$$\lambda = \frac{1}{\sqrt{2} \pi \sigma^2 \frac{N}{V}}$$

$$\frac{N}{V} = \frac{N}{RT/P} = \frac{(6.023 \times 10^{23} \text{ molecule/mol}^{-1})(1 \text{ atm})}{(0.0821 \text{ dm}^3 \cdot \text{atm} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{k}^{-1})(298 \text{ K})}$$

$$= 2.46 \times 10^{22} \text{ molecule} \cdot \text{dm}^{-3} = 2.46 \times 10^{25} \text{ molecule} \cdot \text{m}^{-3}$$

$$\lambda = \frac{1}{\sqrt{2} (3.14) (3.62 \times 10^{-10} \text{ m})^2 (2.46 \times 10^{25} \text{ m}^{-3})}$$

$$= \frac{1}{1.37 \times 10^7 \text{ m}^{-1}} = 6.99 \times 10^{-8} \text{ m} (669 \text{ Å})$$

$$Z_1 = \sqrt{2} \pi \sigma^2 \bar{c} \left( \frac{N}{V} \right)$$

$$= \sqrt{2} (3.14) (3.62 \times 10^{-10} \text{ m})^2 (397 \text{ m.S}^{-1}) (2.46 \times 10^{25}$$

$\text{m}^{-3}$ )  
عدد التصادمات للجزيئه الواحدة في كل ثانية :  $= 5.68 \times 10^9 \text{ S}^{-1}$

$$Z_{11} = \frac{1}{2} \sqrt{2} \pi \sigma^2 \bar{c} \left( \frac{N}{V} \right)^2 = \frac{1}{2} \left( \frac{N}{V} \right) Z_1$$

$$= \frac{1}{2} (2.46 \times 10^{25} \text{ m}^{-3}) (5.68 \times 10^9 \text{ S}^{-1})$$

$$= 6.99 \times 10^{34} \text{ m}^{-3} \text{ S}^{-1}$$

وهو العدد الكلي للتصادمات في كل ثانية وفي كل متر مكعب .

## 8.2.1 مبدأ التوزيع المتساوي للطاقة

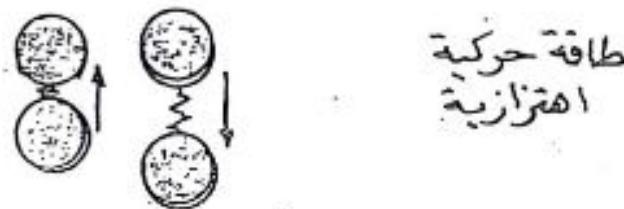
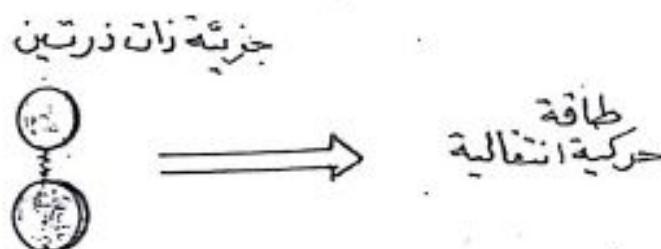
### Principle of Equipartition of energy

بينا سابقاً ان الطاقة الحركية لول واحد من الغاز المثالي  $E_k$  تساوي  $\frac{3}{2} RT$  وجزئية منفردة فإن معدل الطاقة الحركية  $E_k$  يساوي  $\frac{3}{N} KT$  ، حيث ان  $K$  ثابت بولتزمان ويساوي  $\frac{R}{N}$  . وحسب مبدأ التوزيع المتساوي للطاقة أن طاقة الجزيئة تقسم بالتساوي على جميع أنواع الحركات : وبما ان الطاقة الكلية هي  $\frac{3}{2} KT$  وإن هناك ابعاداً ثلاثة في الفراغ فهذا يعني ان الطاقة الحركية المرتبطة بتكوينات الحركة في كل اتجاه منفرد يجب ان تساوي ثلث المجموع أو  $\frac{1}{2} KT$ .

ولكي نحدد موقع جزئية معينة في الفراغ بدلالة الاحداثيات الديكارتية يجب تحديد قيمة كل احداثي من هذه الاحداثيات نسبة الى نقطة أصل معينة . وبما أن الجزيئة تتحرك في الفراغ بحرية ، لذا فإن قيمة كل احداثي تتغير ولذلك فإن الجزيئة التي تتحرك في الاتجاهات الثلاثة في الفراغ لها ثلات درجات حرية (degrees of freedom)

إن دوران الجزيئية الاحادية الذرة لا يدخل ضمن حسابات الطاقة عند درجات الحرارة الاعتيادية ولا داعي لتحديد الاحداثيات الزاوية ، ومن الناحية الاخرى فلكي نعين موقع الجزيئية الصلدة ذات الذرتين في الفراغ فإنه ، فضلاً عن تحديد الاحداثيات  $x, y, z$  لمراكز كتلة الجزيئة يجب تحديد زاويتين مثل  $\theta$  و  $\phi$  لموقع الخط الذي يربط نواقي الذرتين ولا داعي لتحديد زاوية ثالثة وذلك لأن الدوران حول محور الأصرة يهمل . وبما ان هناك خمسة متغيرات يجب تحديدها وهي  $(x, y, z, \theta, \phi)$  لذا فإن الجزيئة ذات الذرتين لها خمس درجات حرية . واستناداً إلى مبدأ التوزيع المتساوي للطاقة هناك  $\frac{1}{2} KT$  من الطاقة مرتبطة بكل من هذه الدرجات للحرية . وبذلك يصبح مجموع معدل الطاقة الحركية  $E_k$  مساوباً لـ  $\frac{5}{2} KT$  . ويتطبق هذا على جميع الجزيئات الخطية مثل  $CO_2, HCN$  اذا عدّت صلدة .

اما في حالة الجزيئات اللاخطية فيجب تحديد زاوية ثالثة  $\psi$  فضلاً عن  $\theta$  و  $\phi$  ويصبح عدد المتغيرات ستة وهي  $(x, y, z, \theta, \phi, \psi)$  ، وبذال يكون عدد درجات الحرية ستة أي ان مجموع معدل الطاقة الحركية يساوي  $\frac{6}{2} KT$  . ويمكن تثيل أنواع الطاقة الحركية للجزيئات الاحادية الذرة والجزيئات ذات الذرتين كما في الشكل (10.1) .



الشكل (10.1) : انواع الطاقات الحرکية للجزيئات الاحادية الذرة والجزيئات ذات الذرتين .

كما يمكن توضیح التوزیع المتساوی للطاقة لانواع مختلفة من الجزيئات كما في الجدول (1.1)

ويتضح من الجدول ان ، لبول من الغاز ، هناك طاقة مقدارها  $\frac{1}{2} RT$  لكل درجة حرکية انتقالية ودورانية بينما تتناسب درجة الحرکية الاهتزازية طاقة مقدارها  $RT$  . وهذا صحيح لأن الطاقة الاهتزازية تحتوى على مصطلحين الاول الطاقة الحرکية  $\left( \frac{1}{2} RT \right)$  والثاني طاقة الجهد  $\left( \frac{1}{2} RT \right)$

# جزء من المحتوى

المجدول (١.١) : التوزيع المتساوي للطاقة لعدد من الجزيئات

النوع	الطاقة الانتقالية	الطاقة الدورانية	الطاقة الاهتزازية
ذرة	$\frac{3}{2} RT$	—	—
جزيئة خطية	$\frac{3}{2} RT$	$RT$	$(3N - 5) RT$
جزيئة غير خطية	$\frac{3}{2} RT$	$\frac{3}{2} RT$	$(3N - 6) RT$

## ٩.٢.١ السعة الحرارية للغازات تحت حجم ثابت

Heat capacity of gases at constant Volume

استناداً إلى توزيع الطاقة الحركية للغاز المثالي يمكن حساب السعة الحرارية للغازات المختلفة تحت حجم ثابت . وتعبر السعة الحرارية المولارية تحت حجم ثابت  $C_v$  بأنها كمية الحرارة الممتصة بواسطة مول من الغاز عند رفع درجة حرارته درجة مئوية واحدة بتسخيئه تحت حجم ثابت . وتمثل هذه الكمية معدل زيادة الطاقة لمول واحد من الغاز . وإذا كان وزن الغاز ١غم فان السعة الحرارية تسمى بالحرارة النوعية . وفي حالة الغاز الاحادي الذرة فان الطاقة  $\left( \frac{3}{2} RT = E_k \right)$  وباستخدام اصطلاح المستقة الجزيئية فان :

$$C_v = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_v = \frac{3}{2} R$$

$$= 12.47 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

ولغاز ثان في الذرة يكون لدينا :

$$E = \frac{3}{2} RT + RT + RT = \frac{7}{2} RT$$

( translation )      ( rotation )      ( vibration )

لذا فان :

$$\bar{C}_v = \left[ \frac{\partial \left( \frac{7}{2} RT \right)}{\partial T} \right]_v = \frac{7}{2} R = 29.10 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

ويمكن الحصول على كميات مماثلة للجزيئات المتعددة الذرات . وتظهر في الجدول (2.1) قيم السعات الحرارية المتوقعة مع القيم المقاولة عملياً لعدد من الغازات . ويلاحظ ان هناك تطابقاً جيداً بين القيم المحسوبة والقيم المقاولة عملياً في حالة الغازات احادية الذرة ، الا ان هناك تناقضاً في حالة الجزيئات متعددة الذرات .

الجدول (2.1) السعات الحرارية المحسوبة والمقاولة عند 248 لعدد من الغازات

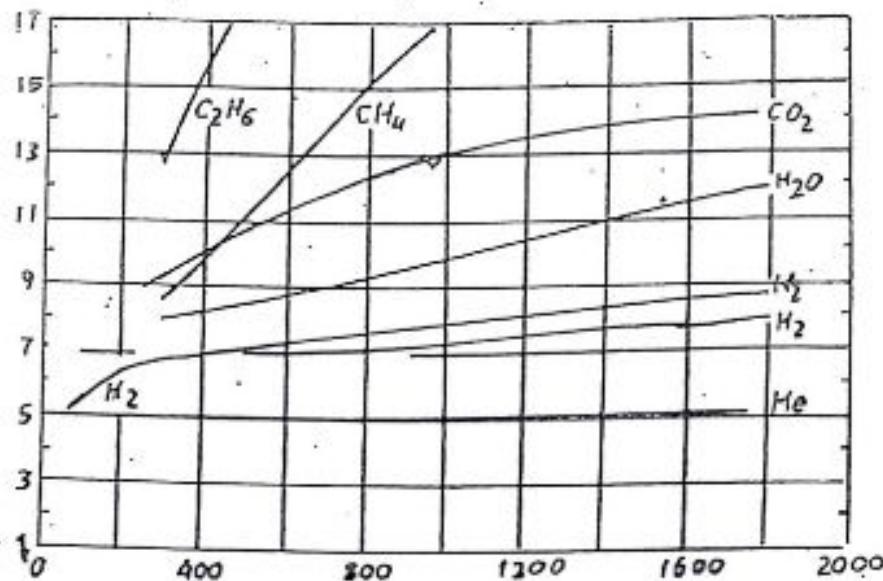
Gas	$\bar{C}_v (\text{JK}^{-1} \text{ mol}^{-1})$ Calculated	$\bar{C}_v (\text{JK}^{-1} \text{ mol}^{-1})$ Measured
He	12.47	12.47
Ne	12.47	12.47
Ar	12.47	12.47
H <sub>2</sub>	29.10	20.50
N <sub>2</sub>	29.10	20.50
O <sub>2</sub>	29.10	21.05
CO <sub>2</sub>	54.06	28.82
H <sub>2</sub> O	49.87	25.23
SO <sub>2</sub>	49.87	31.51

يلاحظ من هذا الجدول ان قيم السعة الحرارية لغاز الاركون المحسوبة نظرياً تتطابق بصورة جيدة مع القيم المقدمة علمياً . وللغازات ذات الذرتين مثل التروجين ، الاوكسجين و اول اوكيدي الكربون هناك تقارب ملحوظ في القيم . نذكر هنا انا عند حسابنا للسعة الحرارية افترضنا ان الجزيئة صلدة اي انا اهملنا الحركة الاهتزازية . وإذا انتقلنا إلى قيمة  $C_p$  لغاز كلوريد الهيدروجين فإن القيمة النظرية تبدو أعلى قليلاً من القيمة العملية ويعزى هذا إلى الاهتزاز الداخلي ، اذا ان الجزيئات الثلاث الاولى ( $\text{CO}_2, \text{N}_2, \text{O}_2$ ) تمتلك أواصر متعددة (ثلاثية ومزدوجة) وهذا يجعل الجزيئات المذكورة أكثر ضلابة من كلوريد الهيدروجين الذي يحتوي على أصارة منفردة فقط تربط الكلور بالهيدروجين . وإذا اخذنا غاز الكلور  $\text{Cl}_2$  فيظهر ان هناك دليلاً قاطعاً على وجود الحركة الاهتزازية اذ ان القيمة العملية 34.10 أعلى من القيمة النظرية 29.04 جول مطلقة  $^{\circ}\text{C}$  مول  $^{-1}$  ولا يمكن لهذا الفرق ان يعزى إلى خطأ تجاري . أما جزيئة  $\text{CO}_2$  الخطية فانها يجب ان تمتلك سعة حرارية كالتالي تمتلكها الجزيئات ذات الذرتين اذا كانت صلدة ، ولكن قيمة السعة الحرارية لهذه الجزيئة أعلى من قيم السعات الحرارية التي لوحظت للجزيئات ذات الذرتين . ويعزى هذا إلى وجود الحركة الاهتزازية اي ان جزيئة  $\text{CO}_2$  ليست صلدة .

وبنفس الطريقة يمكن تفسير قيم السعة الحرارية لجزيئي  $\text{H}_2\text{S}$  و  $\text{CH}_4$  وهاتان الجزيئتان كليتاها غير خطيتين ، الا انها ليستا صلدتين تماماً لذا فإن  $C_p$  لها يجب ان يأخذ قيمة 33.47 جول مطلقة  $^{\circ}\text{C}^{-1} \cdot \text{مول}^{-1}$  . ومرة أخرى يعزى الفرق إلى وجود الاهتزازات الداخلية . وفي الخلاصة فإن التطابق بين قيم السعات الحرارية العملية وبين القيم المحسوبة اعتقاداً على نظرية الحركة للفازات يعطي دليلاً قاطعاً على ان هذا النموذج يقترب من وصف السلوك الحقيقي لجزيئات الغاز .

ويظهر اعتقاد السعة الحرارية  $C_p$  على درجة الحرارة لعدد من الغازات كما هو في الشكل (12.1) ويمكن تفسير هذا الاعتقاد على درجة الحرارة بدلاله ميكانيك الكم ، كما بينا عند شرحنا له  $C_p$  . إذ أن تغيير توزيع الجزيئات عند درجات الحرارة الواطئة يتطلب امتصاص طاقة قليلة لكل درجة حرارية وبذلك تكون  $C_p$  قليلة . أما عند درجات الحرارة العالية فان كمية الطاقة اللازمة لتسخين الجزيئات درجة حرارية واحدة تكون أكبر .

وبصورة عامة ، كلما كانت الجزيئة أكثر تعقيداً ، كلما كانت قيمة القيمة الحرارية المolarية أكبر ، وكلما كان تأثير درجة الحرارة أكبر .



شكل (12.1) تأثير درجة الحرارة على السعات الحرارية المolarية  $C_p$  تحت فنت ثابت

من معرفة قيم السعات الحرارية  $C_p$  يمكن حساب  $\gamma$

$$\gamma = \frac{C_p}{C_v}$$

ففي حالة المجزيّة احادية الذرة تكون  $\gamma = 1.67$  وتقل قيمة  $\gamma$  بزيادة عدد الذرات في المجزيّة إلا أنها لا يمكن أن تصل إلى قيمة 1.0.

المثال (9.1) :

قارن قيم السعة الحرارية تحت حجم ثابت وتحت ضغط ثابت لمجزيّة  $O_2$  عند درجة حرارة واطئة وعند درجة حرارة عالية.

مجزيّة  $O_2$  إذاً فـ  $\gamma = 1.4$  الأساسية

$RT$  هي والدالة  $\gamma = 1.1$  هي

الحل : عند درجة الحرارة الواطئة .

$$E_i = E_{\text{دورانية}} + E_{\text{انتقالية}}$$

$$= \frac{3}{2} RT + RT = \frac{5}{2} RT$$

$$C_v = \frac{5}{2} R = \frac{5}{2} (8.314) = 20.78 \text{ J.deg}^{-1}.mol^{-1}$$

$$\therefore C_p = 20.78 + 8.314 = 29.09 \text{ J.deg}^{-1}.mol^{-1}$$

عند درجة الحرارة العالية :

$$E_t = E_{اهتزازية} + E_{دورانية} + E_{انتقالية}$$

$$= \frac{3}{2} RT + RT + (3N - 5) RT$$

$$= \frac{3}{2} RT + RT + RT = \frac{7}{2} RT$$

$$C_v = \frac{7}{2} R = \frac{7}{2} (8.314) = 29.1 \text{ J.deg}^{-1}.mol^{-1}$$

$$C_p = 29.1 + 8.314 = 37.414 \text{ J.deg}^{-1}.mol^{-1}$$

### 3.1 الغازات الحقيقة Real Gases

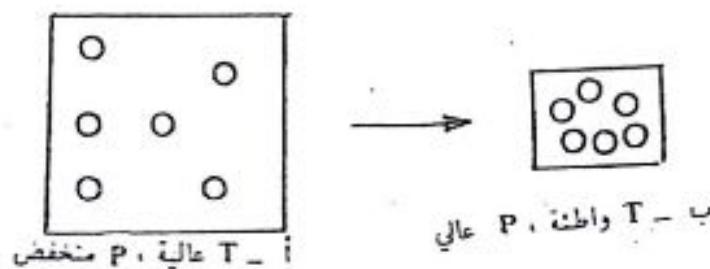
#### 1.3.1 الغازات الحقيقة واسباب انحرافها عن سلوك المثالي

لقد فسرت نظرية الحركة الجزيئية للغازات المثالية سلوك الغازات بواسطة قوانين الغازات المثلية . وبعد الغاز المثالي غواصاً افتراضياً لا وجود له . وتطبع عدد من الغازات الحقيقة قوانين الغاز المثالي بصورة جيدة عندما تكون درجة الحرارة عالية نسبياً والضغط منخفض نسبياً ، الا انه عند درجات الحرارة المنخفضة والضغط العالية تبدي جميع الغازات انحرافاً عن سلوك المثالي بذلك لا يمكن تطبيق نظرية الحركة على سلوك الغازات الحقيقة . لقد اشترت قوانين الغاز المثالي من نظرية الحركة استناداً إلى فرضيتين مهمتين وهما :

أ - اهال حجم الجزيئات مقارنة بالحجم الكلي للغاز .

ب - اهال قوى التجاذب بين الجزيئات .

ان الفرضية الاولى تصبح معقوله عند درجات الحرارة العالية والضغط المنخفض اذ ان معدل الفراغ بين الجزيئات تحت هذه الظروف يكون كبيراً جداً بحيث ان الحجم الذي تشغله الجزيئات يهد حجماً متناهياً في الصغر مقارنة بحجم المودج الكلي كما يظهر في الشكل (13.1 أ). ولكن عند الضغط العالى و/أو درجات الحرارة المنخفضة (هي ظروف يقل فيها الحجم) تصبح الجزيئات اكبر تقريباً من بعضها وبذلك لا يمكن اهال حجمها (الشكل 13.1 ب). ان الحجم المستخدم في قوانين الغازات هو في الحقيقة حجم الفراغ بين الجزيئين وعند الظروف التي لا يهم فيها الحجم يصبح حجم الغاز الحقيقي اكبر من الحجم المتوقع للغاز الثانى ويتمثل هذا انحرافاً موجباً عن السلك الثانى.



الشكل (13.1) تأثير درجة الحرارة والضغط في الحجم الجزيئي.

اما الفرضية الثانية النظرية لحركة الغازات المثالية التي تتضمن القاء قوى التجاذب بين الجزيئات ، وبعد هذا غير صحيح ، اذ ان قوى التجاذب بين الجزيئات لها كانت ضعيفة فيجب ان تكون موجودة ولا يمكن إهمالها . ويكون من العقول افتراض ان هذه القوى يمكن اهالها عند درجة الحرارة العالية والضغط المنخفض . اذ ان الجزيئات ، تحت هذه الظروف ، تتحرك بسرعة كبيرة ويكون معدل المسافة بينها كبيراً جداً بحيث يمكن اهال تأثير قوى التجاذب فيما بينها ، ولكن عند الضغط العالى ودرجة الحرارة الواطئة تقل سرعة الجزيئات لنقاربها من بعضها وبذلك تصبح قوى التجاذب فيما بينها ملموسة .

من هذا يتضح ان الغاز الثانى لا يمكن اسالته لانه لا يمتلك قوى التجاذب بين جزيئاته ولكن الغاز الحقيقي يمكن اسالته اذا تعرض لضغط عالٍ ودرجة حرارة واطئة . ولكن يقال الغاز يجب ان تقل الطاقة الحركية للجزيئات إلى درجة تصبح فيها قوى التجاذب كبيرة جداً .

على الرغم من التصحيحات التي اجريت على معادلة الغاز الثاني التي أدى إلى معادلة الغاز الحقيقي الا ان المعادلة الأخيرة لازالت تعد معادلة تقريرية ويعزى السبب في ذلك الى ان معلوماتنا الحالية حول قوى التجاذب بين الجزيئات ليست كافية لتفسير سلوك الجزيئات كمياً. إلا اننا، بالتأكيد، نستطيع ان نطور هذه المعادلة اكثر باضافة مصطلحات تصحيحية أخرى. وتطبيق معادلة فان درفال على مدى أوسع من درجات الحرارة والضغط مما عليه في حالة معادلة الغاز الثاني. وتظهر في المدول (5.1) مقارنة لقيم الضغط المقصى عالمياً للغازات الحقيقة مع القيم الحسوبية باستخدام معادلة الغاز الثاني ومعادلة فان درفال من معرفة فم  $T$  و  $V$  وثوابت فان درفال. وعند الضغوط العالية جداً ودرجات الحرارة الواطئة تصبح معادلة فان درفال غير صحيحة كذلك.

**المدول 5.1:** مقارنة لقيم الضغط بالجو الحسوب من معادلة الغاز الثاني ومعادلة فان درفال مع القيم المقصى عالمياً (بالجو) عند 298 مطلقة.

الغاز	القيمة العملية	القيمة الحسوبية من	
معادلة الغاز الثاني	معادلة فان درفال		
$H_2$	50.2	48.7	50
	75.7	72.3	75
	100.8	95.0	100
$CO_2$	49.5	57.0	50
	73.3	92.3	75
	95.8	133.5	100

**المثال (10.1):**

احسب الحجم الذي يشغل 1.5 مول من  $S(C_2H_5)_2$  في درجة 105°C وضغط 0.75 جو:

أ - باستخدام معادلة الغاز الثاني ، ب - باستخدام معادلة فان درفال افرض ان  $a = 18.75 \text{ دسم}^3 \cdot \text{جو} \cdot \text{مول}^{-2}$  سـ تـتـخـدـمـ  $b = 0.1214 \text{ دسم}^3 \cdot \text{مول}^{-1}$

الحل

$$V = (1.50 \text{ mol}) (0.082 \text{ dm}^3 \text{ atm. mol}^{-1} \text{ K}^{-1}) \frac{378 \text{ K}}{0.750 \text{ atm}} = 62.1 \text{ dm}^3$$

$$\left( P + \frac{an^2}{V^2} \right) (V - nb) = nRT$$

ب

$$\left( 0.75 + \frac{42.2}{V^2} \right) (V - 0.182) = 46.6$$

بك حدود المعادلة نحصل على المعادلة التكعيبية الآتية :

$$0.750V^3 - 46.7V^2 + 42.2V - 7.68 = 0$$

وبحل المعادلة رياضياً نحصل على الاجوبة الآتية :

$$V_1 = 62.1 \text{ dm}^3$$

$$V_2 = 61.4 \text{ dm}^3$$

$$V_3 = 61.4 \text{ dm}^3$$

### 3.3.1 تكثيف الغازات والحالة الحرجة :

#### Condensation of gasses and the critical state

بعد تكثيف الغاز إلى سائل ظاهرة معروفة وقد قام بأول دراسة كمية للعلاقة بين الضغط والحجم العالم اندروس (Andrews) عام 1869 حول ثاني اوكيديد الكربون . فقد قاس حجم كمية معينة من الغاز بدلالة الضغط عند درجات حرارية مختلفة وحصل على الايزوثرمات المبينة بالشكل (16.1) . لاحظ انه عند درجات الحرارة العالية كانت المنحنيات تقترب من منحنى القطع المكافئ مما يدل على ان الغاز يطبع قانون بويل . وكلما انخفضت درجة الحرارة اصبحت الانحرافات واضحة . وعند درجة حرارة 200° تقترب الجزيئات من بعضها بحيث تظهر قوى التجاذب فيما بينها ، لذا يقل الحجم . أما تحت درجة حرارة 187.8° فان جميع المنحنيات تصبح ذات مقطع افقي . وعند النقطة A (درجة حرارة

$$(\bar{V} - \bar{V}_c)^3 = 0$$

$$\bar{V}^3 - 3\bar{V}_c\bar{V}^2 + 3\bar{V}_c^2\bar{V} - \bar{V}_c^3 = 0 \quad (44.1)$$

أو

وبقارنة المعاملات لـ  $\bar{V}, \bar{V}^2, \bar{V}^3$  في المعادلين (43.1) و (44.1) نحصل على

$$3\bar{V}_c = b + \frac{RT_c}{P_c} \quad (45.1)$$

أو

$$3\bar{V}_c^2 = \frac{a}{P_c} \quad (46.1)$$

وكذلك

$$\bar{V}_c^3 = \frac{ab}{P_c} \quad (47.1)$$

ومن المعادلات (45.1), (46.1), (47.1) نحصل على:

$$a = 3P_c \bar{V}_c^2 \quad (48.1)$$

$$b = \frac{\bar{V}_c}{3} \quad (49.1)$$

$$R = \frac{8a}{27b} \quad (50.1)$$

لذلك عندما يتم قياس الثوابت الحرجة لل المادة ، يمكن حساب كل من  $a$ ,  $b$  باستخدام معادلين فقط ، من المعادلات الثلاث المذكورة أعلاه ، للحالة  $a$  و  $b$ . وعندما تطبق معادلة فان دير فال يدقق في النطقة الحرجة فإن المعادلات لا يهدى منها.

من المعادلة (49.1) نحصل على

$$\bar{V}_c = 3b$$

و عند تعويض هذه القيمة في المعادلة (48.1) ينتج :

$$a = 3P_c (3b)^2 = 27P_c b^2 \quad (51.1)$$

وبتعويض المعادلة (51.1) في المعادلة (50.1) نحصل على :

$$b = \frac{RT_c}{8P_c} \quad (52.1)$$

$$a = \frac{27R^2T_c^2}{64P_c} \quad (53.1)$$

وعلى الرغم من ان المعادلات (52.1) و (53.1) ينظر اليها على أنها علاقات تقريرية بسبب عدم دقة معادلة فان درفال عند النطقة الحرجة ، إلا أنها تستخدم غالباً لحساب ثوابت فان درفال . وان القيم المدرجة في الجدول (4.1) قد تم حسابها من هذه المعادلات .

#### 4.3.1 قانون الحالات المتناظرة : Law of corresponding states :

من المعروف ان الثوابت الحرجة (الضغط الحراري والحجم الحراري ودرجة الحرارة الحرجة) هي خواص مميزة للغازات لذا يمكن اعتقادها مقياساً للضغط والحجم ودرجة الحرارة . إلا انه من الضروري ادخال ثلاثة متغيرات جديدة وهي الضغط المختزل  $P_r$  ، والحجم المختزل  $V_r$  ودرجة الحرارة المختزلة  $T_r$  ويحدد كل من هذه المتغيرات المختزلة بواسطة التغير الحقيقي مقسوماً على الثابت الحراري المتناظر له أي ان

$$P_r = \frac{P}{P_c} \quad (54.1)$$

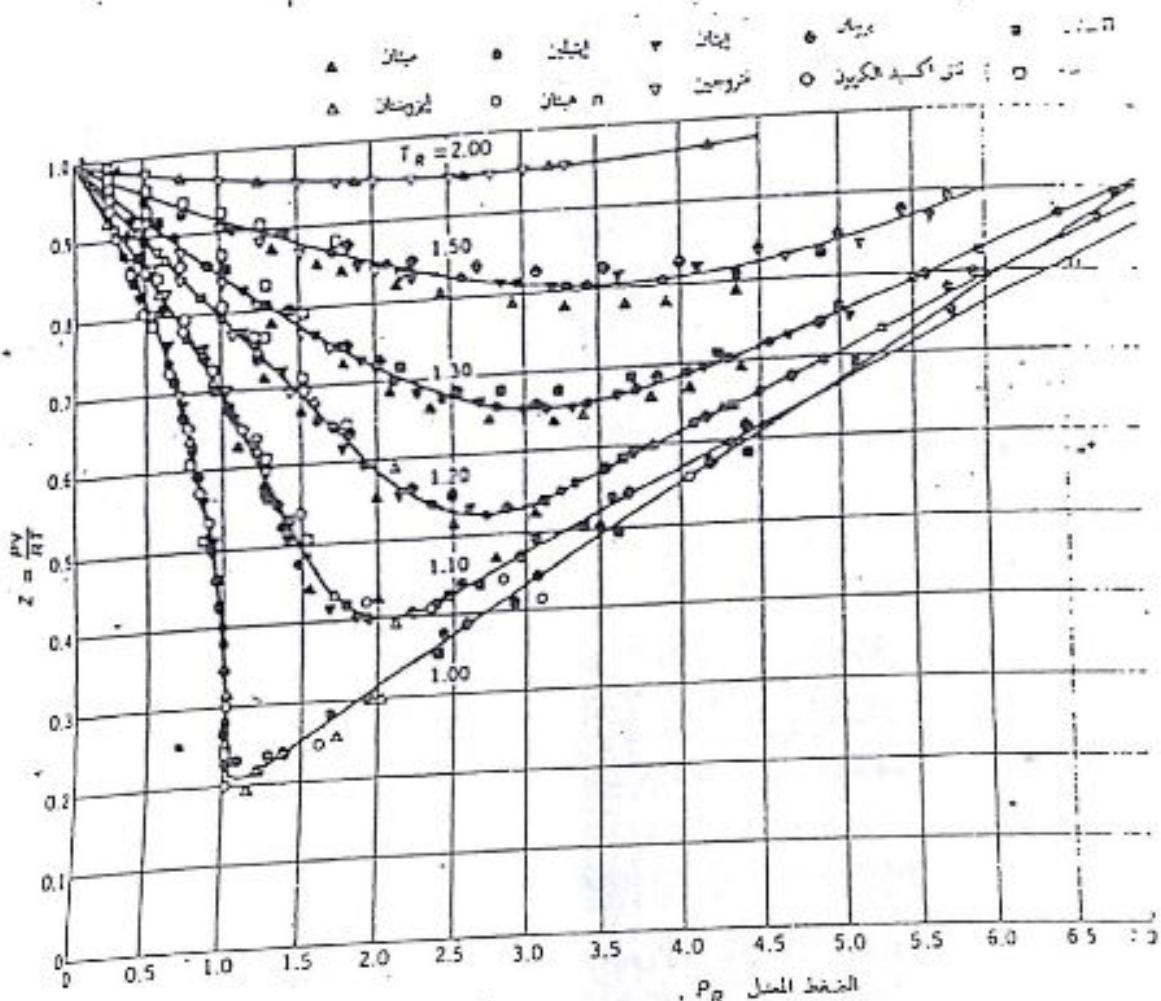
$$V_r = \frac{V}{V_c} \quad (55.1)$$

$$T_r = \frac{T}{T_c} \quad (56.1)$$

ان اول من حاول استخدام هذه الطريقة في المقارنة هو العالم فان درفال الذي بين ان الغازات الحقيقية التي لها نفس الحجم المختزل وتحت نفس درجة الحرارة المختزلة تسلط نفس الضغط المختزل تقريرياً ويعرف هذا بقانون الحالات المتناظرة . وقد ثبت انه ينطبق على جميع الغازات المكونة من جزيئات كروية لاقطبية في حين انه لم يتحقق في حالة الجزيئات اللااكروية أو القطبية .

يمكن أن تبين ملائمة استخدام هذه التغيرات المختزلة من رسم العلاقة البيانية  
أو شكل الانضغاطية المختزل  $Z_r = \frac{P_r V_r}{R T_r}$  لمجموعة من الغازات

عند مثيل الضغط المختزل  $P_r$  عند درجات حرارة مختزلة مختلفة كما هو مبين  
في شكل (17.1). ويوضح من هذا الشكل أن قيمة  $Z_r$  متساوية تقريباً لكافية  
درجات الحرارة التي يتضمنها الشكل في حدود واسعة من الظروف المختزلة.



شكل (17-1) معامل الانضغاطية كدالة للضغط المختزل عند درجات حرارة مختزلة مختلفة.

وإذا أخذنا معادلة فان در فال  $P = \frac{RT}{V - b} - \frac{a}{V^2}$  وعوضنا عن القيمة  
المختزلة  $T_r, V_r, P_r$  ، نحصل على :

$$P = P_r P_c = \frac{RT_r T_c}{(V_r V_c - b)} - \frac{a}{V_r^2 V_c^2} \quad (17.1)$$

وبالتعويض عن  $P_c, T_c, V_c$  من المعادلات (49.1)، (51.1) و (52.1) كـ  
يلـ :

$$\left( P_c = \frac{a}{27b^2} \right), \left( T_c = \frac{8a}{27Rb} \right), (V_c = 3b)$$

+ A

$$\frac{aP_r}{27b^2} = \frac{8aT_r}{27b(3bV_r - b)} - \frac{a}{9b^2V_r^2} \quad (58.1)$$

وتحتزل هذه المعادلة إلى الشكل التالي (بعد حذف a و b من بسط ومقام)  
المعادلة المذكورة :

$$P_r = \frac{-8T_r}{(3V_r - 1)} - \frac{3}{V_r^2} \quad (59.1)$$



وهذه المعادلة لها نفس صيغة معادلة فان در فال الأصلية عدا ان الثابتين a و b قد اختلفا . تدل هذه المعادلة على وجود حالة توافق بين معادلة فان در فال والقانون التجريبي للحالات المتناظرة كما تتضح إمكانية تطبيق هذه الصيغة من صيغ فان در فال دون الحاجة الى تقدير قيمة a و b التي لها قيم مختلفة بين غاز وآخر كما أنها تبين ان الغازات تسلك سلوكاً متبايناً بدلالة المتفاوتات المختزلة .

المثال (11.1) :

يشغل 2 مول من غاز الامونيا بحجم مقداره (5) لتر تحت درجة 27°C . احسب ضغط الغاز أ - باستخدام معادلة فان در فال ، اذا علمت أن  $P_c = 111$  جو و  $T_c = 406$  K . ب - باستخدام معادلة الغاز الثاني .

$$\left( P + \frac{an^2}{V^2} \right)(V - nb) = nRT$$

المحل (جامعة طنطا)

$$P + \frac{an^2}{V^2} = \frac{nRT}{V - nb}$$

$$P = \frac{nRT}{V - b} - \frac{an^2}{V^2}$$

$$P^2 = \left( -\frac{RT}{V} \right)^2 + \frac{2B(RT)^2}{V^3} + \dots \quad (63.1)$$

حيث ان المحدود الذي اكبر من  $V$  تهم . بتعويض هذه التعبير في المعادلة (61.1) نحصل على :

$$\begin{aligned} Z &= 1 + B \left( -\frac{RT}{V} + \frac{BRT}{V^2} + \dots \right) + C' \left[ \left( -\frac{RT}{V} \right)^2 \right. \\ &\quad \left. + 2B \frac{(RT)^2}{V^3} + \dots \right] \\ &= 1 + \frac{B' RT}{V} + \frac{1}{V^2} [ B' BRT + C' (RT)^2 ] \quad (64.1) \end{aligned}$$

وبقارنة هذه المعادلة مع المعادلة (60.1) ينتج :

$$B = B' RT \quad (65.1)$$

$$C = B' BRT + C' (RT)^2$$

$$= (B' RT)^2 + C' (RT)^2 \quad (66.1)$$

$$B' = -\frac{B}{RT} \quad (67.1)$$

$$C' = \frac{C - B^2}{(RT)^2} \quad (68.1)$$

المثال (19.1) :

أحسب الحجم المolarي لغاز  $N_2$  عند 500 مطلفة و 600 بار (أ) باستخدام قانون الغاز الثاني ب - باستخدام المعادلة الفيرياية اذا علمنا ان المعامل الفيرياي  $B$  ل  $N_2$  عند 500 K يساوي  $0.0169 \text{ لتر} \cdot \text{مول}^{-1}$

: حل

$$(a) V = \frac{RT}{P} = \frac{(8.31441 \times 10^{-2} \text{ L bar K}^{-1} \text{ mol}^{-1})(500 \text{ K})}{600 \text{ bar}}$$
$$= 6.93 \times 10^{-2} \text{ L mol}^{-1}$$

$$(b) Z = 1 + \frac{BP}{RT}$$
$$= 1 + \frac{(0.0169 \text{ L mol}^{-1})(600 \text{ bar})}{(8.314 \times 10^{-2} \text{ L bar K}^{-1} \text{ mol}^{-1})(500 \text{ K})}$$
$$= 1.244$$

$$V = \frac{ZRT}{P} = (1.244)(6.93 \times 10^{-2} \text{ L mol}^{-1})$$

~~4~~ ~~4~~ ~~1~~ ~~1~~

$$= 8.62 \times 10^{-2} \text{ L mol}^{-1}$$



## 4.1 مسائل

- احسب الضغط المسلط من 35 غم من ثانوي اوكسيد الكربون في وعاء حجمه لتر عند درجة 24°C باستخدام القانون العام للغازات الثالثة:
- وضع 500 سم<sup>3</sup> من N<sub>2</sub> تحت ضغط 700 مل رئيق و 100 سم<sup>3</sup> من CO<sub>2</sub> تحت ضغط 600 مل رئيق في وعاء حجمه 2 لتر عند 25°C . احسب الضغط النهائي للغاز في الوعاء .
- وضع 1 غم من غاز N<sub>2</sub> وغرام من غاز H<sub>2</sub> في وعاء حجمه 2 لتر عند 27°C . احسب الضغط الجزيئي المسلط من كل غاز والضغط الكلي في الوعاء .
- احسب درجة الحرارة التي يكون عندها جذر متوسط مربع السرعة لجزيئية N<sub>2</sub> متساوياً الى جذر متوسط مربع السرعة لجزيئية الهليوم عند 27°C .
- اذا كان قطر الجزيئي لجزيئية أول اوكسيد الكربون يساوي 3.19 × 10<sup>-8</sup> سم ، واذا كان الغاز تحت درجة حرارة 27°C وضغط 250 مل احسب  $A = \frac{N}{V}$  عدد الجزيئات المصادمة في كل سم<sup>3</sup> لكل ثانية ب - عدد التصادمات الثانية ج - متوسط السار الحر .
- احسب معدل الطاقة الحركية الانتقالية لجزيئية في غاز عند 27°C بوحدة الجول .
- غاز حقيقي وزنه الجزيئي 150 يطبع قانون فان در فال ، اذا كان الضغط الحرج ودرجة الحرارة الحرجية للغاز هو 100 جو و 100°C على التوالي . احسب معامل الانضغاطية عند النقطة الحرجية .
- احسب جذر متوسط مربع السرعة لذرات الرئيق التي لها طاقة حرارية تساوي 4.18 كيلو جول مول<sup>-1</sup> .
- باستخدام معادلة فان در فال احسب الضغط الناتج عن 100 غم من CO<sub>2</sub> الذي يشغل حجماً 5 لتر عند 40°C . قارن النتيجة مع القيمة المحسوبة باستخدام قانون الغاز الثاني .
- احسب C, Z<sub>11</sub>, Z<sub>10</sub>, Z<sub>9</sub>, Z<sub>8</sub> لبخار الماء عند 150°C وضغط 1 جو ، اذا علمت ان معامل الزروحة لبخار الماء يساوي 144.5 بويرز .
- لجزيئية الاوكجين عند 25°C احسب  $\frac{1}{Z}$  عدد التصادمات لكل ثانية لكل جزيئه Z ، عدد التصادمات لكل م<sup>3</sup> لكل ثانية وبعدد التصادمات لكل لتر لكل ثانية تحت ضغط 1 جو ، اذا كان قطر جزيئية الاوكجين يساوي 3.61 × 10<sup>-8</sup> سم .

- 12 جزيئه الاوكجين عند 25°C احسب متوسط المار الحر A - تحت ضغط 1 جو ب - تحت ضغط  $10^{-3}$  تور، اذا علمت ان  $n$  تساوي  $2.46 \times 10^{25}$  جزيئه . م<sup>3</sup>.
- 13 خليط مكون من 0.15 غم من الهيدروجين و 0.70 غم من النتروجين و (0.340 غم) من الامونيا تحت ضغط كلي مقداره 1 جو وتحت درجة 27°C ، احسب A - الكسر المولى لكل غاز ب - الضغط الجزيئي لكل غاز ج - الحجم الكلي .
- 14 جد عدد المولات لكل لتر وعدد الجزيئات لكل سم<sup>3</sup> من الغاز الثالثي عند 290K° أ - تحت ضغط 1 جو ب - تحت ضغط  $10^{-8}$  جو . ثم بين الحجم لكل جزيئه للفرع ب .
- 15 احسب درجة حرارة ثان درفال لغاز له قيم a = 1.35 دسم<sup>3</sup> . جو . مول<sup>-2</sup> ، b = 0.0322 دسم<sup>3</sup> . مول<sup>-1</sup> ، اذا كان 2 مول من الغاز يشغل 51.5 لتر عند 1 جو .
- 16 احسب جذر متوسط الموجة لـ CO<sub>2</sub> عند 325 k وضغط 10<sup>6</sup> نيوتن .
- 17 لغاز معين  $\bar{c} = 380 \text{ m.s}^{-1}$  و  $\lambda = 7.309 \times 10^{-8} \text{ m}$  . جد قيمة Z<sub>i</sub>
- 18 احسب متوسط المار الحر لـ N<sub>2</sub> M = 0.028 كغم . مول<sup>-1</sup>) عند  $10^{-4}$  جو و 100 k ، اذا علمت ان  $\sigma = 3.74 \times 10^{-10}$  متر .
- 19 عند 298 k و 1 جو وجد ان قطر التصادم لجزيئه HI (وزنه الجزيئي = 0.128 كغم . مول<sup>-1</sup>) يساوي  $5.55 \times 10^{-5}$  متر . جد معامل الزوجة .
- 20 اذا كان معامل الانضباطية لـ H<sub>2</sub>O عند 776 k يساوي 0.60 . من الشكل (1 - 17) (P<sub>i</sub>) احسب ضغط H<sub>2</sub>O .
- 21 احسب عدد درجات الحرية المختلفة للجزيئات الآتية : C<sub>6</sub>H<sub>6</sub> , C<sub>2</sub>H<sub>2</sub> , CS<sub>2</sub> , HCl , Xe
- 22 احسب C<sup>\*</sup> للجزيئات SO<sub>2</sub> , H<sub>2</sub>O , CO<sub>2</sub> , N<sub>2</sub> , H<sub>2</sub> مفترضاً مساهمة كل من الحركة الانتقالية والدورانية للسعة الحرارية . قارن بين القيم المعطاة في الجداول .
- 23 اذا افترضنا ان جزيئه CH<sub>4</sub> كروية ، احسب القطر الجزيئي من معرفة الثابت b لثان درفال اذا علمت ان القطر الجزيئي محوباً من قياسات الزوجة يساوي 0.414 نانومتر .

- 24- باستخدام معادلة فان در فال احسب الضغط المسلط من 1 مول من ثاني اوکید الكربون عند 0°C من حجم (أ) 1.0 لتر؛ (ب) 0.05 لتر (ج) عند الحبابات عند 100°C و 0.05 لتر.
- 25- احسب الضغط لمول من الهيدروجين عند الحجم المخرج ودرجة الحرارة الحرجة اذا كان الغاز يخضع للقانون العام للغازات المثالية . احسب نسبة الضغط الثاني الى الضغط المخرج .
- 26- يتواضع غالباً عن غاز النتروجين بغاز الهيليوم لاستخدامه من الغواصين في اعماق البحار ، فاذا كانت درجة الحرارة 10°C والحجم لكل مول 2.0 لتر في حالة معينة . احسب الضغط (أ) اذا كان الغاز يخضع لقوانين الغاز المثالي (ب) اذا كان الغاز يخضع لقانون فان درفال .
- 27- وجد ان غازاً ينبعث diffuse خلال فتحة ببرة 0.00652 من سرعة الماء عند درجة حرارة الغرفة 298 k . احسب الوزن الجزيئي لهذا الغاز ثم احسب معدل سرعته وعدد التصادمات التي تنفذها جزيئاته لكل ثانية على 1 m<sup>2</sup> وعند درجة حرارة الغرفة وضغط 1 جو .
- 28- وعاء حجمه 5 دسم<sup>3</sup> مليء (أ) بـ 2 مول من H<sub>2</sub> (ب) ثم بـ 1 مول من Cl<sub>2</sub> ونم (ج) فow عل المزيج لتكون 1 مول من (أ) HCl . ما هو الضغط الكلي والضغوط الجزيئية للمكونات عند كل مرحلة ، اذا علمت ان درجة الحرارة تساوي 25°C .
- 29- احسب متوسط الطاقة الحركية بالجول للجزيئات الآتية عند 350 k  
 أ - He ، ب - CO<sub>2</sub> ، ج - UF<sub>6</sub> . فسر نتائجك .
- 30- احسب عدد درجات الحرارة المختلفة للجزيئات الآتية : أ - Xe ، ب - HCl ، ج - CS<sub>2</sub> ، د - C<sub>2</sub>H<sub>2</sub> (الاستيلين) ، ه - C<sub>6</sub>H<sub>6</sub> .
- 31- احسب C' للجزيئات SO<sub>2</sub> , H<sub>2</sub>O , CO<sub>2</sub> , N<sub>2</sub> , H<sub>2</sub> مفترضاً مساهمات كل من الحركة الانتقالية والدورانية للسعة الحرارية .

## الفصل الثاني

القانون الاول للtermodynamics

First law of Thermodynamics



## الفصل الثاني

### القانون الأول للtermodynamics

#### الجزء الأول

#### 1.2 مقدمة في termodynamics :

ان احدى الظواهر الاساسية في الطبيعة هي الطاقة التي تصاحب كل التغيرات والانتقالات مثل احتراق الوقود في الصاروخ وسقوط الصخور واحتراق الفحم والنمو والتفاعلات ذات الميكانيكية المعقدة ... جميع هذه التغيرات تتضمن على انتصاف طاقة او ابعاد طاقة او اعادة توزيع الطاقة . ولكي يتم انتقال الطاقة من نظام لآخر يجب ان يكون هناك اتحاد ما بين هذه الانظمة . وبساطة فإن كمية الطاقة التي تنتقل ترتبط بكمية الاتحاد الحاصل . وان اهم انواع الطاقة التي تنتج في التفاعلات أو تتأهلها التفاعلات هي الحرارة .

فضلاً عن الطاقة الحرارية هناك الطاقة الميكانيكية التي تتضمن بالحركة الميكانيكية والطاقة الكهربائية التي تمثل بالتيار المار خلال موصل كهربائي وهناك الطاقة الاشعاعية الموجودة في الشعاع المرئي وفي الاشاعات بصورة عامة ..

وهناك الطاقة الكيميائية وهي الطاقة التي تبقى مخزونة في الماء إلا أنها تظهر عندما تتعاين المواد من التحولات : ان أيّاً من هذه الانواع يمكنه ، تحت ظروف معينة ، ان يتحوال إلى الشكل الآخر . وان دراسة مثل هذه التحولات للأنواع المختلفة من الطاقة في النظام هي ما يشتمل عليه موضوع termodynamics (الحرارة - الميكانيك) وبما ان قوانين termodynamics تتعلق بالطاقة فإنها تطبق على جميع الظواهر الطبيعية والكيميائية ولا تعتمد على النظرية الذرية أو النظرية الجزيئية وتطبق على جميع الانظمة منها بخلاف من التعقيد وذلك لأن هذه الدراسة تستند الى سلوك الانظمة المايكروسโคبية (Macroscopic Systems) اي الانظمة الكبيرة التي تشتمل على عديد من الجزيئات بدلاً من دراسة الانظمة المايكروسโคبية

(Microscopic) التي تشمل على عدد قليل من الجزيئات (على سبيل المثال الجزيئات ذات الذرتين). كما ان الترموداينمك لا يأخذ بنظر الاعتبار عنصر الزمن في التحولات إلا انه يعالج فقط الحالات الابتدائية والنهائية للنظام دون الاهتمام بسرعة التغيرات. ان التغيرات في الطاقة التي تصاحب التفاعل الكيميائي تعد مهمة جداً في الكيمياء لأنها ترتبط بالطرائق التي تتغير فيها درجة الحرارة وبطبيعة وكمية التفاعلات. وبعد تنظيم درجة الحرارة من العوامل المهمة في الكيمياء العملية اذ انه يستخدم لتنظيم التفاعلات التي نرغب بتكوين بعض نواتجها وليس الاخرى. وهناك حالات عديدة تتطلب معرفة التغيرات في الطاقة.

ان الطاقة التي يتلکها النظام هي إما حركية أو كامنة في طبيعتها أما الطاقة الحركية فهي الطاقة التي يتلکها النظام نتيجة حركته ويمكن ان تعزى للحركة الجزيئية أو حركة الجسم ككل وهذه الحركة تكون إما انتقالية أو دورانية أو اهتزازية أو الكترونية. وأما الطاقة الكامنة فهي الطاقة التي يتلکها النظام نتيجة وضعة في مجال قوي يؤثر فيه مثل وجود الاجسام الشحونة بالكهرباء في مجال كهربائي، كما تنشأ الطاقة الكامنة من التأثيرات المتبادلة بين مختلف اجزاء الجسم أو مركباته كالتأثيرات التي توجد بين القوى والالكترونات أو التأثيرات المتبادلة بين جزيئات الغاز مثلاً. ويشمل مجموع الطاقة الكامنة والطاقة الحركية الطاقة الكلية للنظام. ونتيجة لذلك ان الترموداينمك يتعلق بالفرقas في الطاقة التي تصاحب التغيرات في الانظمة لأن هذه التغيرات يمكن قياسها.

ويتكون علم الترموداينمك من تعبيرات موجزة صيفت في قوانين الترموداينمك الثلاثة التي تضم مساهداتنا وخبراتنا مع الطاقة والمساهدات الطبيعية. وقد استخلص من هذه التعبيرات الكثير من الاستنتاجات المنطقية التي لها اتصال وثيق بجميع الخواص الكيميائية تقريباً. وقد توسيع أبحاث الترموداينمك بعد تطور العلم واكتشاف الطاقة الاشعاعية والطاقة الكيميائية. وابداً البحث عن قوانين جديدة من أجل دراسة الماكينات الحرارية وتحول الطاقة الميكانيكية إلى حرارة وفي الالات الكهربائية والتبريد والمحركات ذات الاحتراق الداخلي والنفاثة والعمليات الكهربائية الكهروليتية ومختلف التفاعلات الكيميائية والظواهر الجوية وبعض العمليات التي تحدث في النباتات والحيوانات ومواضيع عديدة أخرى تدرس ليس فقط بدلالة توازن الطاقة ولكن بدلالة إمكانية حدوثها واتجاهها وحدود سيرها التلقائي تحت الظروف المعطاة.

ويعد الترموداينمك اسلوباً قوياً لدراسة الظواهر الكيميائية في جميع الانظمة ويتناول معالجة موضوع انتقال الحرارة أو الطاقة. وتعد التغيرات في الطاقة

### نظام المزول (Isolated system)

وهو النظام الذي لا يكتبه تبادل المادة او الطاقة مع البيط ولا يمكن لهذا النظام القيام بشغل او تبادل حرارة مع بيته.

وبصورة عامة يمكن تمثيل النظام على انه مصرف (bank) لخزن الطاقة اما بشكل حرارة او بشكل شغل وتخزن في هذا المصرف طاقة كمية مقدارها  $E$  وتخزن هذه الطاقة بشكل طاقة حركية للجزيئات او طاقة جهد كما في الملف المزولي او الاصرة الكيميائية ويمكن ان يأخذ المخزون عند الحاجة.

وتصنف الانظمة حسب تجانسها إلى نوعين : الانظمة المتتجانسة (homogeneous systems) ، وهي الانظمة التي تكون موحدة الخواص وتكون مثل هذه الانظمة من طور واحد . والانظمة غير المتتجانسة (heterogeneous systems) وتحتوي هذه على اكثر من طور واحد . ففي حالة الغازات يكون النظام دالماً متتجانساً لأن الغازات قابلة للامتزاج بعضها ، وفي حالة السوائل يكون النظام إما متتجانساً أو غير متتجانس حسب قابلية الامتزاج للسوائل مع بعضها أما في حالة الاجسام الصلبة فإن الاجسام الصلبة المبلورة تعد مؤلفة من طور واحد . عندما يكون النظام في اتزان تحت ظروف معينة فإنه يد في حالة محددة ، أي ان كل خاصية من خواصه لها قيمة محددة . وقد وجد ان لكمية محددة من المادة النقيمة يمكن تعریف الحالة تماماً بأي اثنين من التغيرات الثلاثة الآتية : الضغط ، الحجم ودرجة الحرارة ويطلق على هذه التغيرات بمتغيرات الحالة .

#### 2.1.2 الخواص الشمولية والخواص المركزة (الكميات الترموداينميكية)

Extensive and Intensive thermodynamic quantities

عند مضاعفة كتلة النظام الترموداينمكي دون اجراء اي تغيير آخر على النظام فان الكميّات الترموداينميكية المحددة التي تستخدم لوصف النظام تتضاعف في الوقت نفسه ومن الامثلة على ذلك حجم النظام ، الطاقة ، الانتروبي ، الطاقة المحرّة ، والاتساعي . وتدعى مثل هذه الكميّات الترموداينميكية بالخواص الشمولية

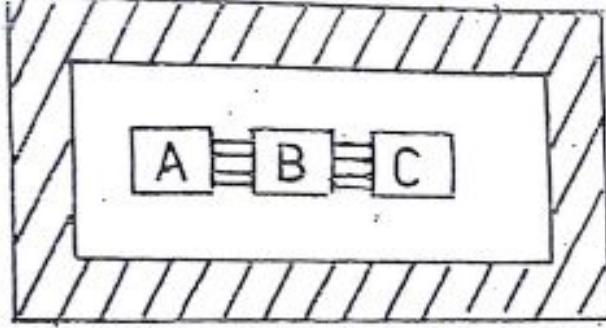
(Extensive). أما الكميات термодинамيكية الأخرى مثل درجة الحرارة والضغط والكتافة واللزوجة والجهد الكيميائي ومعامل الانكسار فانها لا تتأثر بتغيير كتلة النظام وتدعى هذه بالخواص المركزة (In tensive).

و عند قسمة خاصية ثرموديناميكية شمولية للنظام على مقياس كمية المادة (يستخدم عادة عدد المولات) تحصل على خاصية مرکزة مثلا عندما يقسم حجم النظام (الذى يحتوى على مادة واحدة) على عدد مولات المادة تحصل على المجموع المولاري  $\left( \frac{V}{n} = V' \right)$  و عند مضاعفة كتلة هذا النظام المكون من مادة واحدة عند درجة حرارة وضـئلاً معينـين فـانـ الحـجمـ يـتـضـاعـفـ إـلـاـ المـجـمـ المـوـلـارـ يـبـقـىـ نـفـيـهـ.

### 3.1.2 القانون الصفر للترموديناميك : Zeroth law of Thermodynamics

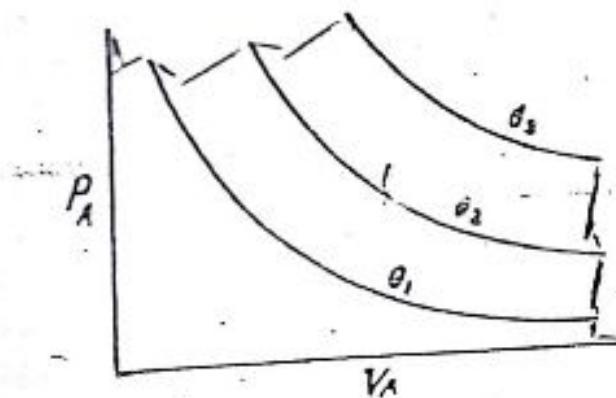
عندما يوضع نظامان مختلفان بمحبت يكونان على تماس حراري مع بعضهما فـانـ هناك تغيرات ستحصل في خواص كلـيـهـاـ إـلـىـ أنـ يصلـاـ إـلـىـ حالةـ لاـ يـجـدـتـ عـنـدـهـاـ تـغـيـرـ اـكـثـرـ،ـ وـتـدـعـىـ هـذـهـ الـحـالـةـ بـحـالـةـ الـإـتـزـانـ الـحرـارـيـ.ـ لـذـاـ يـكـنـتـ مـعـرـفـةـ فـيـاـ اـذـاـ كانـ النـظـامـانـ عـنـدـ نـفـسـ درـجـةـ الـحرـارـةـ وـذـلـكـ بـوـضـعـهـاـ عـلـىـ تمـاسـ مـعـ بـعـضـهـاـ وـمـلـاحـظـةـ التـغـيـرـاتـ الـقـيـ تـطـرـأـ عـلـىـ خـواـصـ أـيـ مـنـهـاـ وـفـيـ حـالـةـ دـعـمـ حـصـولـ تـغـيـرـاتـ فـهـذـاـ يـعـنيـ انـ النـظـامـيـنـ عـنـدـ نـفـسـ درـجـةـ الـحرـارـةـ وـالـآنـ اـفـرـضـ اـنـ لـدـيـنـاـ ثـلـاثـ اـنـظـمـةـ Aـ وـBـ وـCـ (ـالـشـكـلـ 2ـ2ـ)ـ هـنـاكـ حـقـيـقـةـ مـعـرـفـةـ وـهـيـ اـذـاـ كـانـ النـظـامـ Aـ فـيـ اـتـزـانـ وـCـ وـكـانـ النـظـامـ Cـ فـيـ اـتـزـانـ حرـارـيـ معـ النـظـامـ Bـ فـانـ كـلـاـ مـنـ حرـارـيـ معـ النـظـامـ Cـ وـكـانـ النـظـامـ Bـ فـيـ اـتـزـانـ حرـارـيـ معـ النـظـامـ Cـ فـانـ كـلـاـ مـنـ Aـ وـBـ فـيـ اـتـزـانـ حرـارـيـ معـ بـعـضـهـاـ وـتـدـعـىـ هـذـهـ الـحـقـيـقـةـ الـتـجـريـبـيـةـ اوـ الـوـضـفـيـةـ بـالـقـانـونـ الصـفـرـ فـيـ الـتـرـمـوـدـيـنـامـيـكـ.

انـ هـذـاـ القـانـونـ يـضـعـ مـفـهـومـ درـجـةـ الـحرـارـةـ عـلـىـ أـسـاسـ قـوـىـ بـهـذـهـ الصـيـفـةـ :ـ اـذـاـ كـانـ النـظـامـانـ فـيـ اـتـزـانـ حرـارـيـ فـانـهـاـ يـتـلـكـانـ نـفـسـ درـجـةـ الـحرـارـةـ وـاـذـاـ لـمـ يـكـونـاـ فـيـ اـتـزـانـ حرـارـيـ فـانـهـاـ مـخـتـلـفـانـ فـيـ درـجـةـ الـحرـارـةـ .ـ وـالـآنـ كـيـفـ يـكـنـ تـعـيـنـ مـقـيـاسـ درـجـةـ الـحرـارـةـ ؟ـ



شكل (2-2) ثلاث أنظمة A و B و C في اتزان حراري مع بعضها

لتعيين مقياس درجة الحرارة نبدأ أولاً بالنظام B في حالة محددة بالحجم  $v_B$  والضغط  $P_B$ . ويمكن عملياً إيجاد قيم  $P_B$  و  $v_B$  لنظام سائل A يتواجد في اتزان مع B. وهناك العديد من القيم المزدوجة لـ  $P_A$  و  $v_A$  التي يمكن عندها حصول الاتزان. ويرسم كل زوج من هذه القيم في رسم بياني لـ  $P_A$ . مقابل  $v_A$  كما في الشكل 3.2.



الشكل (3.2) آيزوثرمات السائل A. إن هذا الشكل الذي يمثل الرسم البياني لـ  $P_A$  مقابل  $v_A$  للسائل A يمكن أن يختلف تماماً عن هذا الشكل لاي سائل آخر.

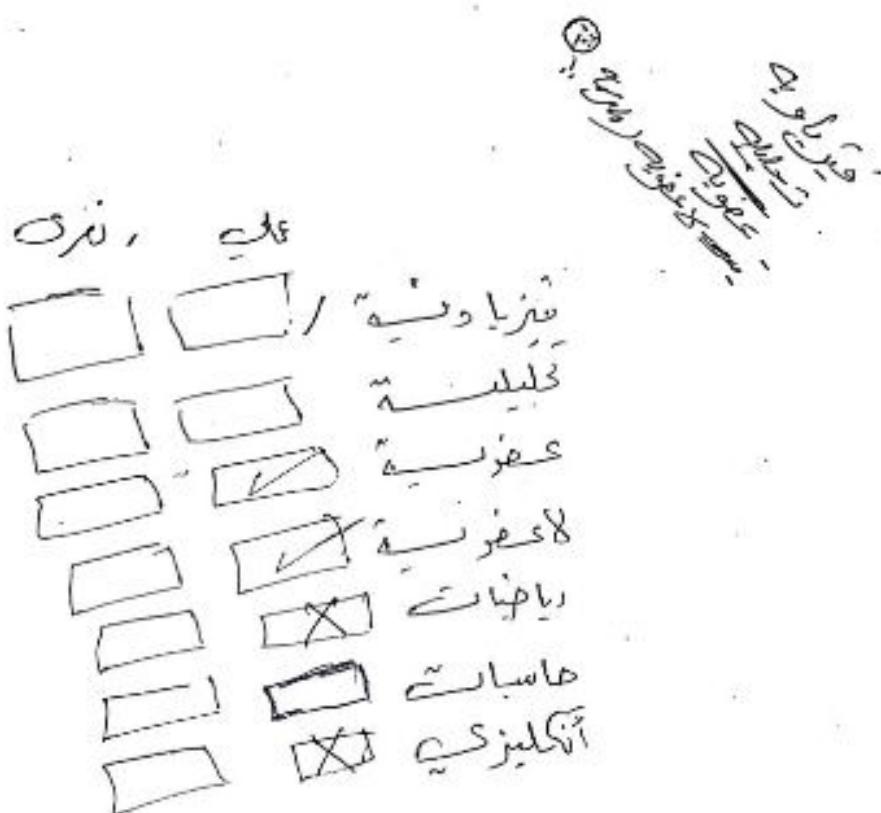
واستناداً إلى القانون الصفر في الترموديناميك ان هذا المنحنى لـ A الناس عند درجة حرارة ثابتة (ويطلق عليه بـ آيزوثرم) لا يعتمد على طبيعة النظام B وذلك لأننا سنحصل على نفس النتيجة لو استخدمنا أي نظام آخر بدلاً من B. وعند تغيير درجة حرارة B واعادة التجربة فاننا سنحصل على آيزوثرم آخر لـ A في توازن معه. وبذلك فان كل آيزوثرم نحصل عليه يسمى بدرجة حرارة  $\theta$ . وهذه الطريقة يمكن تعريف مقياس لدرجة الحرارة. اذ ان جميع الانظمة التي لها

نفس درجة الحرارة  $\theta$  ستبقى دون أي تغير في خواصها إذا ما وضعت على تماس حراري مع بعضها الآخر خلال جدار يسمح لهذه الانظمة بأن يكون لها ضغوط مختلفة وتركيب كيميائية مختلفة.

ان زوج المتغيرات  $p$  و  $v$  التي توافق نفس درجة الحرارة يمكن ايجادها (مثال المحننات في النكيل 3.2) وتمثل بواسطة الدالة

$$f(p, v) = \theta \quad (1.2)$$

حيث ان  $\theta$  درجة الحرارة . وتدعى هذه المعادلة بمعادلة الحالة للسائل . وتعتبر السوائل الحقيقة معادلات مختلفة للحالة . وحسب هذه المعادلة يوجد دالة لحالة السائل تدعى بدرجة الحرارة  $p$  تملك نفس القيمة للسوائل التي تكون في توازن حراري مع بعضها .



## الجزء الثاني :

### 2.2. مقدمة في القانون الاول للtermodynamics Introduction to fist law of Thermodynamics

ان فكرة درجة الحرارة والشغل والطاقة الداخلية وكمية الحرارة تلعب دوراً منها في الظواهر الكيميائية . وسوف نوضح هذه الافكار في هذا الفصل مع التأكيد على العلاقة بين كمية الحرارة والشغل .  
ويدعى القانون الاول بقانون حفظ الطاقة . ان هذه الفكرة ظهرت أولاً في الكيانيك ثم امتدت لتشمل الديناميك الكهربائي (Electrodynamics) والدیناميک الثنائي (Statistical dynamics) . وينبع من القانون الاول مفهوم الطاقة الداخلية والانثالي . إن احد التطبيقات المهمة لهذا القانون في الكيمياء هو ايجاد الحرارة النسبية او المتصدة في التفاعلات الكيميائية ، فضلاً عن ذلك فإن معرفة السعات الحرارية للمواد المتفاعلة والناتجة تكمنا من حساب حرارة التفاعل .  
عند اي درجة حرارة مطلوبة اذا تم قياسها عند درجة حرارة معينة .  
وقبل البدء بشرح تفاصيل القانون الاول سنوضح الكميات التي تتعلق بهذا الموضوع مثل الشغل والطاقة واشكالها ثم نتعرف على العلاقات التي تربط هذه الكميات .

#### 1.2.2 الشغل : work

وهو القوة المسلطة على جسم فتسبب حركته لمسافة معينة ، ويعرفه بالمعادلة :

$$w = f \cdot l \quad (1.2.2)$$

حيث ان  $f$  هي القوة التي تعطي كتلة  $m$  توجياً قدره  $a$  ،  $l$  طول المسار (الازاحة) .

$f = m \cdot a$  (1.2.3)  
ان القوة هي كمية اتجاهية ، اي لها اتجاه وقيمة . ومن الامثلة الاخرى حول الكييات الاتجاهية : الازاحة السرعة ، التوجيه وشدة المجال الكهربائي .  
وفي термодинاميك يمثل كل من الحرارة والشغل كميات جبرية اما ان تكون موجبة او سالبة .

ويمكن ان يعبر عن الشغل بحاصل ضرب عامل الشدة (مثل القوة) وعامل المسافة (مثل المسافة) وهناك امثلة على انواع الشغل تظهر في الجدول (1.2)

المدول 1.2 عوامل الثدة والثعة لانواع الشغل المختلفة .

نوع الشغل (جول)	عامل الثدة	عامل السعة	الشغل
الميكانيكي	القوة (نيوتون)	التغير في المسافة (متر)	fdl
تمدد حجمي	الضغط (نيوتون . متر <sup>-2</sup> )	تغير الحجم (متر <sup>-3</sup> )	pdv
زيادة الطبع	التوتر الطيفي (نيوتون . متر <sup>-1</sup> )	تغير المساحة (متر <sup>-2</sup> )	γdA
الكهربائي	فرق الجهد (فولت)	كبة النحنة الكهربائية (أمير نانية)	EdQ
شغل الحرارية	الجهد التجاذبي (الارتفاع × الكتلة (Kg))	الجهد التجاذبي (الارتفاع × التعجيل الأرضي متر <sup>-2</sup> . نانية <sup>-2</sup> )	mgdh
الشغل الحراري	درجة الحرارة (k)	السعة الحرارية (جول . مطلقة <sup>-1</sup> )	CdT
الشغل الكيميائي	الجهد الكيميائي (جول . مول <sup>-1</sup> )	التجدد في عدد المولات (مول)	μ.dn

٦٥

الشغل الناتج عن القوة المؤثرة في مسافة  $dl$  هو  $Fdl$  وبما ان الضغط هو القوة لكل وحدة مساحة لذا فإن القوة التي تعمل على المكبس ( $f$ ) هي  $pA$  حيث ان المساحة السطحية  $P$  التي تكون عمودية على اتجاه حركة المكبس و  $P$  الضغط . لذا فإن الكمية التفاضلية للشغل التي يقوم بها الغاز عند تعدده والتي تسبب حركة المكبس مساحة  $dl$  هي  $pAdl$  . إلا ان  $dV = Adl$  (وهو الزيادة في حجم الغاز) لذا فإن الشغل =  $PdV$  .

أن الشغل اللازم لرفع كتلة معينة في مجال الجاذبية الأرضية لها تعجيل قدره  $g$  يساوي  $mgh$  حيث ان  $h$  عدل الارتفاع الذي ترتفع به الأوزان ، لذا فإن الشغل اللازم لرفع كيلوغرام في ارتفاع قدره  $0.1\text{ m}$  يعطى بـ :

$$\omega = mgh = (1\text{ Kg}) (9.807\text{ ms}^{-2}) (0.1\text{ m}) = 0.9807\text{ J}$$

وبما ان الشغل هو كمية جبرية لذلك فإنه من الملائم أن تكون له اشاره جبرية ويأخذ الشغل عادة قيمة موجبة عندما يتم من قبل قوة خارجية من المحيط على النظام ، ويأخذ قيمة سالبة عندما يتم من قبل النظام على المحيط مثل تمدد الغاز .

### 2.2.2 الطاقة واسكالطا

أن كلمة الطاقة هي اصطلاح واسع الاستخدام . وقد اقتصر هذا الاصطلاح في الفرون الثلاثة الأخيرة على العلوم الفيزيائية فيها يتعلق باليكانيك ، الا انه توسع ليشمل مجالات كثيرة في العلوم .

وكما بينا سابقاً فان طاقة الجسم تنشأ عن الحركة احياناً فتسمى بالطاقة الحركية وتكون هذه انتقالية أو دورانية أو اهتزازية ، أو تنشأ طاقة الجسم عن موضعه فتسمى بالطاقة الكامنة . ولا يمكن عملياً قياس الطاقة الكامنة للجسم ولكن يمكن قياس التغير في الطاقة أثناء التحولات التي تطرأ على الجسم كالانتقال في مجال القوى المؤثرة عليه . ويمكن للطاقة الحركية ان تحول إلى طاقة كامنة وبالعكس . وبصورة عامة يمكن للطاقة الحركية ان تحول من شكل لأخر من اشكال الطاقة المختلفة بما فيها الطاقة الحرارية وتظهر انواع الطاقة المختلفة وتحولاتها من شكل لأخر كما هو في المجدول (2.2) .

### 3.2.2 الطاقة الحرارية والميكانيكية (تكافؤ الحرارة والشغل)

#### Thermal and Mechanical Energy

ان اكبر انواع الطاقة التي نتعامل معها مباشرة هي الطاقة الحرارية والطاقة الميكانيكية . وتقاس الطاقة الحرارية أو كمية الحرارة بالساعة التي عرفت بانها كمية الحرارة اللازمة لرفع درجة حرارة غرام واحد من الماء درجة مئوية واحدة ( $15.5^{\circ}\text{C} - 14.5^{\circ}\text{C}$ ) . ووحدات SI يستخدم الجول لقياس كل من الطاقة والشغل وكمية الحرارة . ويعود الفضل في ذلك إلى تجربة جول عام 1849 حول المكافئ الميكانيكي للحرارة حيث أسقط جول ثقلاً متصلًا بنظام من الخلطات التي تدور الماء الموجود في مسرع حراري . واستخدم جول في تجربته انتقالاً مختلفاً تربط مسافات رئيسية مختلفة . ان دوران ريشة الخلط mixer في الماء تسبب ارتفاع درجة حرارة الماء في المسرع ويمكن ان يسجل هذا الارتفاع كمياً . وبعد ان تم العملية المذكورة يجب أن يعاد النظام إلى الحالة الأولية ويمكن القيام بذلك يدوياً وذلك برفع الثقل الأول وبذلك ينجز شغل خارجي يزيد من طاقة النظام كما يمكن إزالته الحرارة من المسرع (نقلها إلى المحيط) وذلك بالبريد إلى درجة الحرارة الأولية . ان هذه العمليات من شأنها ان تعيد النظام إلى الحالة الأولية . أي ان خواص النظام في النهاية تأخذ نفس القيم التي كانت عليها في البداية . ان العملية التي يغير

**الدول (2.2) مخطط يوضح انواع المراقة ونحوها**

النحوية	البيانية	الاشعاعية	المراقة	المراقة	المادبة	الكلهباوية	الكلهباوية	المادبة	النحوية
نحوكل	الكلهباوية	الكلهباوية من:	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	نحوكل
اللطانية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	الكلهباوية	اللطانية
المنحل	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	المنحل
الكهرباوي	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الادراج	الكهرباوي
سرطط	الانتال	الانتال	الانتال	الانتال	الانتال	الانتال	الانتال	الانتال	سرطط
المركات	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المركات
الخالل	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	الخالل
المراقة	الخالل	الخالل	الخالل	الخالل	الخالل	الخالل	الخالل	الخالل	المراقة
الجاذبة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	المراقة	الجاذبة

\* يلاحظ في هذا الجدول سبعة انواع من انواع المراقة وبعده الوسائل لعموها فيما يليها.

نظام بها من حواصه خلاما ثم يعود في النهاية إلى الحالة الأولية تدعى بالعملية  
الخلفية (اندائرية) (Cyclic Process).

ان النتيجة الوحيدة للدورة المذكورة أعلاه هي بإنجاز شغل بواسطة الميبل على  
النظام، وانتقال الحرارة من المعر إلى الميبل، أي أن هناك تناسباً بين الشغل  
المجز (أو النقص في الطاقة الميكانيكية للثقل المابط) وبين الحرارة المكتسبة  
أو الزيادة في الطاقة الحرارية للماء).

ان معرفتنا بالكافيه الميكانيكي للحرارة لها نتائج وآثار ادت إلى استنتاج ان  
الحرارة والشغل ماهما إلا صورتان مختلفتان للطاقة فقد ثبت في حالة هذين النوعين  
من الطاقة مبدأ حفظ الطاقة (وهو نص القانون الاول)، أي ان الطاقة يمكن ان  
تحول شكلاها من شغل الى حرارة أو بالعكس ولكن كمية الطاقة تبقى ثابتة.

#### 4.2.2 الطاقة الكيميائية والطاقة الداخلية :

##### Chemical energy and Internal energy

من الواضح انه عندما نأخذ نظاماً معيناً يجب ان لا نأخذ بنظر الاعتبار طانه  
الحركية وطاقته الكامنة فقط ولكن نأخذ بنظر الاعتبار تركيب النظام او  
ما يعرف بالطاقة الكيميائية وهي لاتستخدم اطلاقاً بهذا الاسم كما انها لا يمكن قياسها  
مباشرة وعند إمعان النظر في ماهية الطاقة الكيميائية يمكننا ان نعرف السبب في  
ذلك . ان الصورة المعروفة لدينا حول الطاقة الكيميائية تم عن محصلة الطاقة  
الناتجة من تكسير وتكون الاوامر خلال مختلف التفاعلات الكيميائية ويتضح  
صعوبة ، ان لم تكن استحالة ، حساب مثل هذه المحصلة للطاقة . وعليه استنباط عن  
مصطلح الطاقة الكيميائية بالطاقة الداخلية ويمكن توضيح ذلك كما يلي:

لنأخذ على سبيل المثال كتلة المادة ، فمن المعروف ان هذه الكتلة طانة نتيجة  
لما يحدث داخلها من عمليات مختلفة وتمثل هذه العمليات طاقات انتقالية او  
اهتزازية او حرارية او دورانية تعانيمها الجزيئات او طاقات الكترونية او نوية .  
ان الانواع المختلفة من الطاقة التي تعود إلى عمليات داخلية في المادة تكون في  
مجموعها ما يسمى بالطاقة الداخلية . ويمكن ان يظهر التغير في الطاقة الداخلية  
اثراء تحولات النظام بأشكال عديدة .

## 5.2.2 القانون الأول للtermodynamics

يهم القانون الأول بالطاقة لذا فقد سمي بقانون حفظ الطاقة ويعبر عن العلاقة بين الشغل والطاقة الحرارية (كمية الحرارة) والطاقة الداخلية لاي نظام ويعرف القانون بالصيغ الآتية :

أ - على الرغم من إمكانية تحويل الطاقة من شكل لأخر إلا أنها لا تنتهي ولا تستحدث ، أو يعني آخر عندما ينتج نوع من أنواع الطاقة فإن كمية مكافئة من أنواع أخرى يجب ان تختفي .

ب - الطاقة الكلية للنظام وما يحيطه يجب ان تبقى ثابتة على الرغم من أنها يمكن تحويلها من شكل لأخر . ولتفهم هذا القانون افترض انه تم تزويد نظام غازي معين في حالة الاتزان بقدر معين من الطاقة الحرارية ( $q$  جول) لذا فإن هذا النظام يستمدد وينجز شغلًا ( $w$  جول) . أي ان حالة النظام قد تغيرت من حالة الاتزان الابتدائي إلى حالة الاتزان النهائي ويمكن ان يتم هذا التغير بطريق مختلفة . فإذا كانت الطاقة الداخلية للنظام في حالة الاتزان النهائي  $E_2$  ، والطاقة الداخلية للنظام في حالة الاتزان الابتدائي  $E_1$  لذا فإن

$$E_2 = E_1 + q + w \quad (4.2)$$

$$\Delta E = E_2 - E_1 = q + w \quad (5.2)$$

حيث ان  $(E_2 - E_1)$  تمثل الفرق في الطاقة الداخلية للنظام ويساوي الفرق بين الطاقة الحرارية المضافة والشغل المبذول . وتمثل  $q$  الطاقة الحرارية أو كمية الحرارة ، ويمثل  $w$  الشغل المبذول على النظام من المحيط . وتعد الصيغة المعطاة في المعادلة (5.2) احدى الطرائق التي يعبر فيها عن القانون الأول للأنظمة المغلقة ويمكن أن تكون اشارة الشغل سالبة اذا كان منجزاً من قبل النظام وبذلك تصير صيغة القانون الأول كالتالي :

$$\Delta E = q - w \quad (6.2)$$

ويمكن تلخيص اشارات الشغل والطاقة الحرارية كما في الجدول (3.2)

الجدول 3.2 : اشارات الشغل والطاقة الحرارية (q)

نوع العملية	الإشارة
-	الشغل المبذول من النظام على المحيط
+	الشغل المبذول على النظام من المحيط
+	الحرارة التي يتصلها النظام من المحيط (عملية ماضة للحرارة)
-	الحرارة المنتصبة بواسطة المحيط من النظام (عملية باعثة للحرارة)

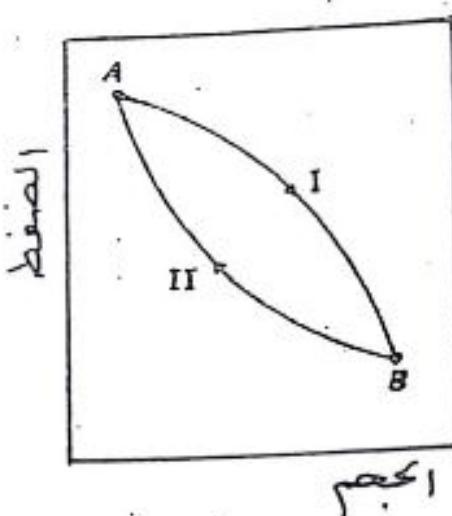
ويمكن تلخيص اشارات الشغل والطاقة الحرارية كما في الجدول (3.2) وتجدر الاشارة الى ان القانون الاول يمكننا من حساب مقدار التغير في الطاقة الداخلية وليس القيمة المطلقة لها .

و عند عدم حصول تغير في الطاقة الداخلية (كما في حالة التمدد الايزوفرمي للغاز الذي سرتاقته لا تتغير) فإن الشغل يجب ان يكافيء بالضبط كمية الحرارة المنتصبة . وإذا كان هناك نقصان في الطاقة الداخلية (كما في العمليات التلقائية فإن الفرق بين  $q$  و  $w$  يكون سالباً ويساوي مقدار التغير في الطاقة الداخلية) .

و اذا اخذنا بنظر الاعتبار نظاماً معييناً لغاز أو سائل أو صلب مثلاً بال نقطة A ، الشكل (4.2) احداثيات هذا الشكل هي الضغط والحجم ويمكن ان تعد هذه الاحداثيات على انها تدل حالة وطاقة النظام . ولنفرض ان النظام تحول الى B تحت ظروف معيينة خلال المسار I ثم عاد ثانية الى A خلال مسار آخر مختلف وهو II . ونتيجة مباشرة للقانون الاول إن مجموع التغيرات في الطاقة خلال المسار I يجب ان يكون مساوياً الى التغيرات في الطاقة في المسار II . لو تخيلنا ، مثلاً ، ان الزيادة في الطاقة خلال المسار I كانت اكبر من النقصان عند الرجوع عبر II فإن هذا يعني ان هناك زيادة حاصلة في الطاقة عند قيام النظام بالعملية  $A \rightarrow B$  خلال المسار I تم عودته من  $B \rightarrow A$  خلال المسار II ، اي ان هناك طاقة قد استحدثت دون اختفاء كمية مكافئة من نوع آخر وهذا مخالف لما هو معروف لهذا فإن محصلة الطاقة عند المرور من  $A \rightarrow B$  تعتمد على الظروف الاولية والنهائية ولا تعتمد على المسار اي ان

$$\Delta E = E_B - E_A$$

( 7.21 )



شكل (4.2) يمثل عدم اعتداد طاقة النظام على المسار (الطريق)

فمن المعروف حسب القانون الاول انه لا يمكن تكوين ماكنة دائمة الحركة اي يعني آخر تجز شغلاً او طاقة من لاشيء.

وفي العملية الدائرية (وهي العملية التي يمر النظام خلالها بسلة من الخطوات التي تعيده في النهاية إلى الظروف الأولية) فإن الطاقة الداخلية للنظام هي نفسها في نهاية العملية ويكون المجموع الجبري للطاقة متساوياً إلى الصفر اي ان التغير في الطاقة الداخلية للعملية الدائرية يساوي صفرأ لأن الطاقة الداخلية هي دالة فقط لحالة النظام ويمكن تثليل ذلك بالأتي :

$$\Delta E = E_B - E_A = 0$$

$$\int dE = 0 \quad (4.2)$$

حيث ان  $\int$  تعني تكاملآ لدورة كاملة . لاحظ هنا ان التكامل لدورة كاملة لكل من  $dE$  ولا يساوي صفرأ لأن قيمها تعتقد على المسار .

### 3.2 التفاضل التام وغير التام

#### Exact and Inexact differential

ان الطاقة الداخلية ، كما بينا سابقا ، هي دالة للحالة مثل الحجم وذلك لأنها تعتمد على حالة النظام (أي تعتمد على الحالة الابتدائية والنهائية للنظام فقط ) .

وسيطى التكامل لشقة دالة الحالة على طول مسار معين بالفرق بين قيم الدالة ما بين حددين . مثلاً إذا تحول النظام من الحالة a إلى الحالة b فاننا يمكننا أن نكتب :

$$\int_a^b dE = E_b - E_a$$

(10.2)

با ان التكامل لا يعتمد على المسار فان مشقة دالة تدعى بالمشقة الناتمة (المضبوطة) . ان الكميات  $q$  و  $w$  ليست دوال للحالة وتعتمد تكاملات مشتقاتها عند التغير من الحالة a إلى الحالة b على نوع المسارختار . لذا فان مشتقاتها تدعى بالمشقات غير الناتمة وتستخدم  $d$  بدلاً من  $dw$  للإشارة إلى المشقة غير الناتمة . وعند التحول من حالة a إلى الحالة b فان الشغل المجز يمثل ب :

$$\int_a^b dw = w_b - w_a$$

(10.2)

لاحظ ان نتيجة التكامل لا تكتب  $w_b - w_a$  وذلك لأن كمية الشغل تعتمد على المسار الذي يسلكه النظام بين الحالتين a و b . مثلاً عندما يسخن الفاز بالتمدد فان كمية الشغل الناتج يمكن ان تتفاوت ما بين الصفر (عندما يتمدد الفاز إلى الفراغ) وبين قيمة قصوى اذا تم التمدد عكياً (كما سيناقش لاحقاً) .

وعندما يتصل النظام كمية متناهية في الصفر من الحرارة  $dq$  وينجز شفلاً متناهياً في الصفر من قبل النظام (الشغل سالب) فان التغير في الطاقة الداخلية يعطى ب :

$$dE = \frac{dq - dw}{\delta}$$

حيث استخدمت  $d$  مع الطاقة E بينما استخدمت  $d$  للشغل  $w$  وكمية الحرارة  $q$  لأن كل منها يعد تفاضلاً غير تام أي ان E هي دالة للحالة بينما  $w$  و  $q$  يعتمدان على المسار ومن المهم معرفة ان حاصل جمع تفاضلين غير تامين يمكن ان يكون تفاضلاً تاماً ، حيث ان مجموع  $\frac{dq}{dw} + \frac{dw}{dq}$  (لاحظ ان  $dw$  موجب ، الشغل على النظام) يساوي الى  $dE$  (ناتمة التفاضل) . ويمكن تلخيص بعض النصوص الرياضية :

1) الدالة E هي دالة لحالة النظام

2) التفاضل  $dE$  هو تفاضل تام

3) التكامل  $\int dE$  حول مسار مغلق  $\oint dE$  يساوي صفرأ .

## ٤.٢ انواع العمليات Types of Proceses

ان علاقات الطاقة وحالة أي نظام خلال عملية ما لا تعتمد على طريقة انجاز الشغل ، ولكنها تعتمد على بعض الظروف العملية التي تتعكس على النظام ككل وهناك نوعان من العمليات .

### أ - العمليات الآيزوثرمية (Isothermal processes)

في هذه العمليات تكون درجة حرارة النظام ثابتة ويمكن لكمية الحرارة ان تضاف او تفقد من النظام بحيث يحتفظ النظام بحرارته ثابتة اي ان  $dT = 0$

### ب - العمليات الadiabatic (المعزولة) (Adiabatic Proceses)

في هذه العمليات لا يحصل تبادل في كمية الحرارة بين النظام والمحيط ، ( $q=0$ ) وعلى ضوء القانون الاول يمكن حساب كمية الشغل والطاقة الداخلية لبعض العمليات مثل تعدد وتقلص الغاز وعمليات التبخر وعمليات التخين (تحت حجم ثابت او تحت ضغط ثابت) وبعض التفاعلات التي ينتج عنها تحرر غاز .

### ٤.٢.١ عمليات التمدد والتقلص

التمدد تحت ضغط ثابت :

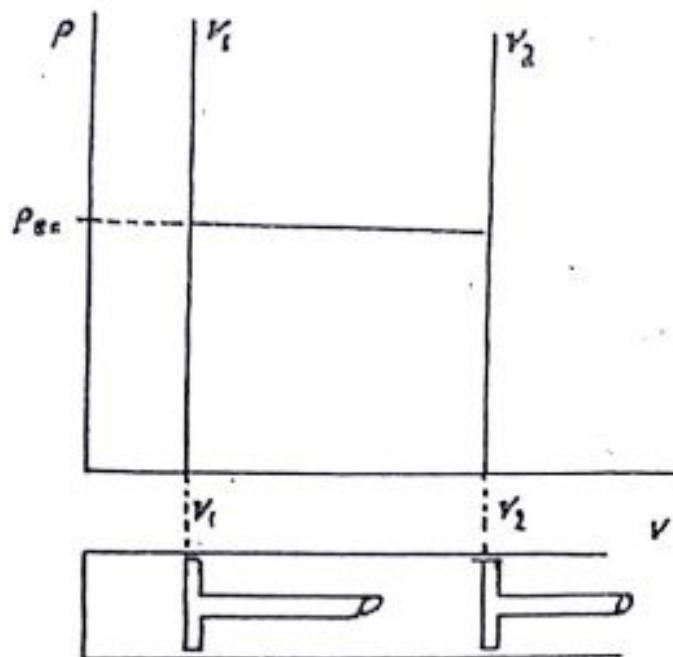
في حالة وجود غاز ويكون ضغط هذا الغاز اكبر من الضغط الخارجي فان تعدد الغاز يستمر الى ان يتم ايقافه ميكانيكياً او الى ان يتساوى الضغط الداخلي مع الضغط الخارجي ، وخلال هذه العملية يبقى الضغط الخارجي المسلط على الغاز (مثل الضغط الجوي) ثابتاً وبذلك فان الشغل الذي ينجزه النظام عندما ينتقل خلال ازاحات متتابعة للمكبس مقدارها  $dV$  يكون مساوياً الى  $-P_{ex} dV$  . ويعتبر الشغل الكلي المبذول على النظام خلال تمدده من  $V_1$  إلى  $V_2$  بمجموع (أو تكامل) هذه المساهمات التناوية المتتابعة اي :

$$W = - \int_{V_1}^{V_2} P_{ex} dV = - P_{ex} \int_{V_1}^{V_2} dV = P_{ex} (V_2 - V_1)$$

$$W = - P_{ex} \Delta V$$

٤.٢.١

وعكنا ان الشغل يعتمد على كل من الضغط المأرجي والتغير في الحجم ويمكن توضيح هذه النتيجة كما في الشكل (5.2) حيث ان  $\omega$  تمثل المساحة تحت الخط الى  $V_2$  (بعض النظر عن الاشاره).



الشكل (5.2) شغل التمدد للفاز مقابل ضغط جوي خارجي ثابت.

### مثال (1.2) :

يتعدد مول من الغاز المثالي مقابل ضغط جوي مقداره 1.12 جو. اذا كان الحجم الاول للغاز يساوي  $23.17 \text{ دم}^3$  ، والحجم النهائي  $35.22 \text{ دم}^3$  . ما هو الشغل الذي يجب القيام به على النظام في هذه العملية (افرض ان  $P_{ext}$  = ضغط النظام  $\Rightarrow P_{ext}$  في نهاية العملية ، وان  $T$  ثابتة).

: الحل :

$$\omega = - \int_{V_1}^{V_2} P_{ext} dV = - P_{ext} \int_{V_1}^{V_2} dV = - P_{ext} (V_2 - V_1).$$

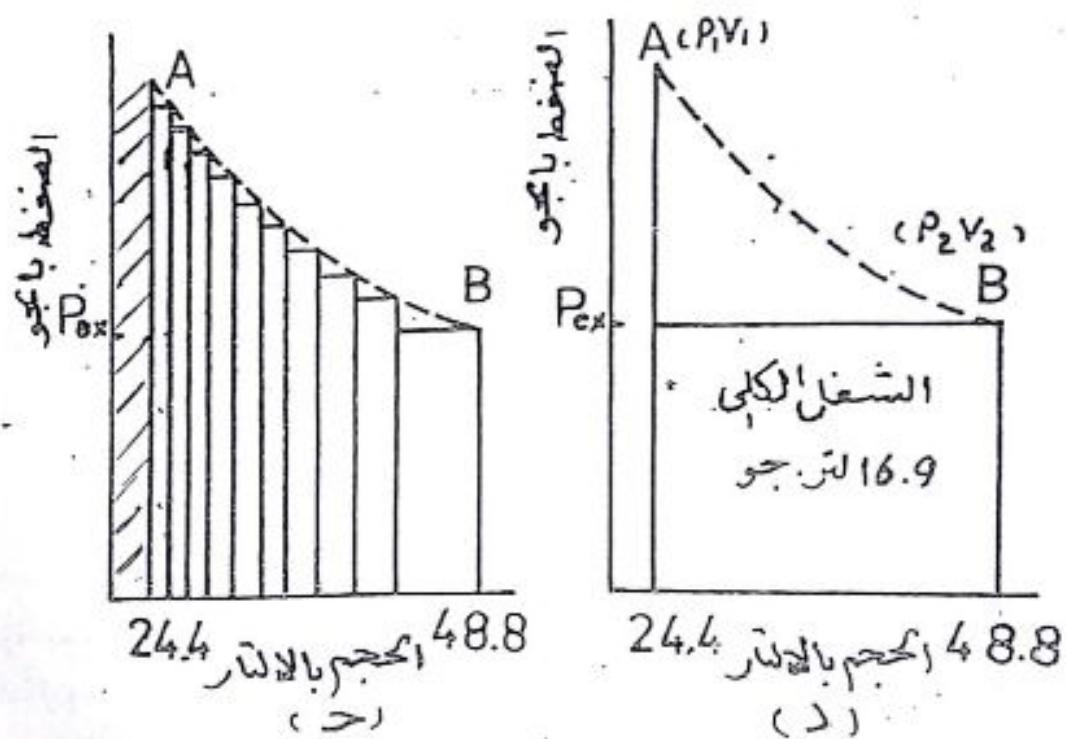
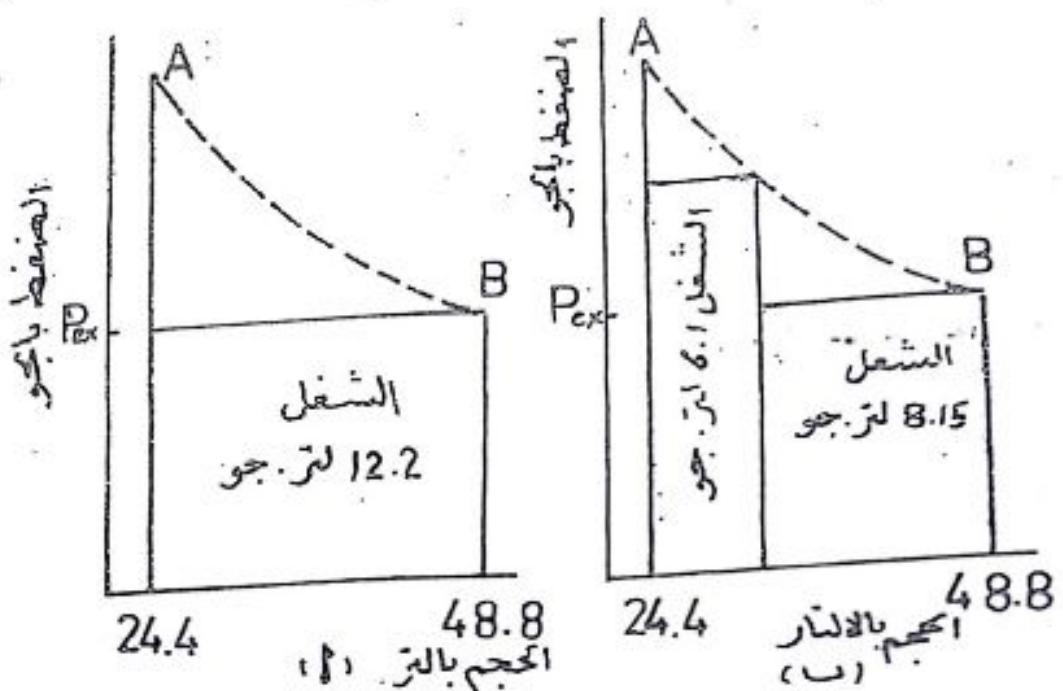
$$= - 1.12 \text{ atm} (35.22 - 23.17) \text{ dm}^3 \\ = - 1.12 \text{ atm} (12.05 \text{ dm}^3) = - 13.5 \text{ dm}^3 \text{ atm}.$$

## العملية العكسيّة Reversible process

ان احدى العمليات المهمة في الترموديناميك هي العملية العكسيّة وهي العملية التي يمكن عكسها في أي لحظة وذلك بإجراء تغيير، بكمية متناهية في الصفر، لتغير معين كتمدد الغاز ايزوثرميّا حيث يمكن ايقاف هذا التمدد في أيّة لحظة بزيادة الضغط المسلط بواسطة المكبس بصورة تدريجية . لذا يمكن اعتبار التغييرات أو العمليات العكسيّة على أنها سلسلة من الاتزانات التتابعة. ان العملية العكسيّة هي عملية غير حقيقية ولا يمكن أن تحدث عملياً وذلك لأنّها تتطلب اجراء عدد لا نهائيّ له من العمليات العكسيّة التي تستغرق زماناً لا نهاية له . ولكن العمليات العكسيّة تعد ذات أهميّة بالغة لأنّها تنتج أكبر كمية من الشغل الذي يمكن الحصول عليه من تغيير معين وهذا الشغل يكفي لـ إعادة النظام إلى حالته الأولى أما العمليات غير العكسيّة فإن كمية الشغل الناتج فيها أقل من الكمية اللازمة لـ إعادة النظام إلى حالته الابتدائية .

والآن تخيل مولاً من غاز (حجمه 22.4 لتر) عند درجة حرارة ثابتة ( $298^{\circ}\text{K}$ ) محصوراً في اسطوانة مزودة بكبس عدم الاحتكاك وعند الاتزان يكون ضغط الغاز مساوياً الى 1 جو أو 760 ملم زئبق فلو كان الضغط الخارجي مثلاً على شكل أوزان صفيرة مكونة من 760 وزنا كل منها يمثل ضغطاً قدره 1 ملم زئبق . فعند رفع هذه الأوزان يتمدد الغاز ويمكن اجراء هذا التمدد بطرائق عديدة نوضح أربعاً منها في الشكل (6.2). فإذا بدأنا بالعملية الأولى المبينة في الشكل (6.2أ) فإن تمدد الغاز يتم برفع نصف الأوزان (380 وزناً) مرة واحدة اي ان الضغط ينخفض بصورة فجائية . وبما ان الشغل المنجز خلال عملية التمدد هو من نوع  $PV$  لذا فإنه يعطى بالمساحة المظللة تحت الرسم ويكون مساوياً  $P_{ex}\Delta V = 12.2$  لتر . جو (حيث أن  $P_{ex}$  = الضغط الخارجي ويساوي  $\frac{1}{2}$  جو كما يظهر في الشكل 6.2أ). وإذا انتقلنا الى الشكل 6.2ب فإن تمدد الغاز يتم بمرحلتين (وذلك برفع  $\frac{1}{2}$  من الأوزان في كل مرحلة). ومن حساب الشغل الكلي المنجز الممثل بالمساحة المظللة في الرسم البياني نجد أنه يساوي 14.25 لتر . جو . وإذا انتقلنا الى الشكل (6.2ج) فإن التمدد يتم بعشرين مراحل . في كل مرحلة يرفع وزناً يعادل ضغطاً جوياً قدره 38 ملم زئبق ويلاحظ ان هذا الشغل المنجز والممثل بالمساحة المظللة يكون أكبر وأن العملية تصبح اقرب الى العملية العكسيّة .

وإذا ما انتقلنا الى العملية (د) حيث تقسم الأوزان (380 وزناً) الى عدد لا نهائيّ له ويتم تمدد الغاز برفع هذه الأوزان بمقدار لا نهاية له من الخطوات . ويلاحظ انه عند رفع الوزن الاول فإن الضغط الخارجي  $P_{ex}$  يقل بكمية



الشكل (6.2)أ : يبين الشغل المنجز عند رفع الاوزان (أ) بمرحلة واحدة بـ ... بعشرة مراحل دـ ... بعدد لانهاية له من المراحل (عملية عكبة).

متناهية في المصنف  $dp$  ويتمدد الغاز تبعاً لذلك بقدار  $dV$  ويتحقق هذا التمدد تدريجياً في ضغط الغاز داخل الاسطوانة إلى أن يصبح هذا الضغط مساوياً إلى الضغط الجوي ثم يتوقف المكبس عن الحركة . إن إزالة وزن صغير آخر يعني تدريجياً في الضغط مما نتج عن تعدد ثان  $dV$  ... وهكذا كلما نقص

الضغط بكميات متتابعة أعقب ذلك سلسلة من الزيادات في الحجم وخلال كل تغير صغير يبقى ضغط الغاز داخل الاسطوانة ثابتاً . وعندما تم العملية بشكل طبيعي جداً فإن الضغط الداخلي  $P_{ii}$  سيبقى دائماً متساوياً في جميع نقاط النظام أي أنه في اي لحظة يكون الضغط الخارجي  $P_{ee}$  متساوياً إلى الضغط الداخلي  $P_{ii}$  . وهذا يعني ان النظام غير أثناء التحول بحالات اتزان متعددة . ولحساب الشغل المنجز في هذه العملية يجب أن يكون  $P_{ii}$  في النهاية متساوياً إلى  $P_{ee}$  عند كل مرحلة من مراحل التمدد لكي تؤكّد ان العملية عكسيّة .

$$d\omega = - P_{ii} dV = P_{ee} dV \quad (13.2)$$

ويم حساب الشغل الكلي المنجز على النظام عند تغير الحجم من  $V_1$  إلى  $V_2$  بجمع كل العمليات المتناهية في الصفر أي أن :

$$\omega = - \int_{V_1}^{V_2} P_{ii} dV \quad (14.2)$$

ويكون اجراء التكامل وحساب  $\omega$  في عملية التمدد الايزوثرمي العكسي (ثابتة) بعد التعويض عن  $P$  من المادلة العامة للغازات المثالية :

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

$$\omega = - \int_{V_1}^{V_2} \frac{nRT}{V} dV = - nRT \int_{V_1}^{V_2} \frac{dV}{V}$$

$$= - nRT \ln \frac{V_2}{V_1} \quad (15.2)$$

وهذه النتيجة معقولة وذلك لأنه عندما يكون الحجم النهائي  $V_2$  أكبر من  $V_1$  (كما في حالة التمدد) فإن النسبة  $\frac{V_2}{V_1}$  تكون أكبر من واحد وهذا يعني ان نتيجة اللوغاريتم موجبة أي ان الشغل اسالب . إن القيمة السالبة للشغل تعني ان النظام يقوم بشغل على المحيط . ان هذه المادلة تبين كذلك ان النظام يقوم بشغل

يتر عن تغير الحجم اذا ارتفعت درجة الحرارة . ويعطى الشغل النجز في العملية S بالساحة المطلقة في الشكل (6.2د) . ويتبين من مقارنة الاشكال الاربعة ان الشغل النجز عند تعدد الفاز عكياً (العملية S) ومقداره (16.9 لتر . جو) اكبر من الشغل النجز في العمليات الأخرى ويظهر هذا واضحاً من تطابق الضغط الخارجي مع الضغط الداخلي اي انه لا يوجد اي تبديد او إضافة في قوة دفع الكبس .

من هذه الناقلة يتبيّن لنا ان أقصى شغل يمكن الحصول عليه لنظام بتغير خلال مسار معين بين حالتين ابتدائية A ونهائية B هي عندما يعمل النظام عكياً ويتبّل هذا الشغل بمجموع مساحتي المستطيل والثلث في الشكل 6.2د ويكون الشغل بصورة عامة اكبر كلما كان النظام اقرب الى حالة الاتزان . ويمكن توضيح الفرق بين الشغل المبذول في العمليتين العكبية وغير العكبية بالمثال البسيط : فربان يتنافسان على الهدف في كرة القدم فاذما :

- أ - كان الفريقان قويين . فان كلاً منها سيبذل اقصى جده أو يعني آخر اقصى شغل لكي يغلب الآخر .
- ب - اذا كان الفريقان غير متكافئين (أحدهما قوي جداً والآخر ضعيف) فإن الجهد الذي يبذله الفريق القوي أقل من الجهد الذي يبذله الفريق الآخر لكي يربح الهدف اي ان الشغل المبذول يكون أقل .

تستنتج من هذا ان السباق في الحالة (أ) يكون عكياً لأن كلاً من الفريقين يمتلك فرصة متساوية للآخر لكي يربح الهدف مقابل الشغل الاقصى المبذول من قبله . أما في الحالة (ب) فان الوضع مختلف تماماً إذ ان الشغل المبذول سيكون اقل . وبهذا فان العملية العكبية تتطلب اقصى شغل بينما تتطلب العملية غير العكبية شغلاً اقل .

وتم العملية العكبية ببطء وبصورة تدريجية على عكس العملية غير العكبية التي تحدث بصورة فجائية ويعطى مقدار الشغل النجز في العملية غير العكبية بساحة المستطيل فقط في الشكل (6.2د) .

ويمكن اعطاء بعض الأمثلة حول العمليات العكبية وغير العكبية كما يلي :

#### امثلة حول عمليات عكبية

- أ - تبخر الماء عند 100°م .
- ب - انصهار الثلج عند 0°م .

متحف  
الصياغ

- جـ - تعدد الغاز من ضغط  $P_1$  الى ضغط  $P_2$  بحيث ان  $P_2 \leq P_1$
- دـ - التفاعل الكيميائي عند الاتزان  $A + B \rightleftharpoons C + D$

امثلة حول عمليات غير عكية

- أـ - تبخر الماء عند  $200^{\circ}\text{C}$
- بـ - انصهار الثلج عند  $10^{\circ}\text{C}$
- جـ - تعدد الغاز في الفراغ
- دـ - التفاعلات المصووبة بانفجار

٤٥٦

مثال (2.2) :

ما هو اقصى شغل يمكن الحصول عليه من التمدد الايزوثرمي العكسي لبول من الغاز المثالي عند  $0^{\circ}\text{C}$  عند تعدد من 2.24 لتر الى 22.4 لتر

$$V_2 - V_1$$

الحل :

$$\begin{aligned} w &= 2.303RT \log \frac{V_2}{V_1} \\ &= (2.303)(8.314)(273) \log 10 = 5227.17 \text{ J} \end{aligned}$$

إن 5227.17 جول هي كذلك اقل كمية من الشغل اللازم لتقلص الغاز نفسه من 22.4 الى 2.24 لتر عند  $0^{\circ}\text{C}$  لذا فإن  $w_{rev} = -7227.17$  للتقلص الايزوثرمي العكسي.

ويمكن كذلك التعبير عن شغل التمدد العكسي بدالة الضغط بدل الحجموم وذلك لأن

$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{P_1}{P_2}$$

$$w_{rev} = RT \ln \frac{P_1}{P_2} = -2.303 RT \log \frac{P_2}{P_1}$$

نجد الماء ينبع مساوين تماماً. أن أي زيادة أخرى في الضغط بكثرة متواهية تؤدي إلى تكثيف البخار و إعادة حرارة التبخر إلى المستودع.

إن الشغل النجز في تبخر 1 مول (التكوين غاز مثالي) يعتمد على درجة حرارة ولا يعتمد على أي من الضغط أو الحجم. فإذا ضعف الضغط فإن الحجم يصبح النصف إلا أن حاصل الضرب  $P\Delta V$  هو نفسه. وعندما تكون الدقة مصورية في حساب الشغل فإنه لا يصح معالجة بخار السائل كغاز مثالي وفي هذه الحالة يجب اللجوء إلى قياس الحجم أو استخدام معادلات تأخذ بنظر الاعتبار حيدر ضمن عن سلوك الغاز المثالي.

إن الطاقة اللازمة للقيام بهذا الشغل الذي هو من نوع (ضغط - حجم) تأثر بالحرارة التي يتضمنها السائل المتبخر من المستودع. فالحرارة اللازمة لتبخر عزم من الماء عند 373 وضغط جوي هي 539.7 بحرة. ومنوضح طريقة حساب شغل في عملية التبخر بالمثال الآتي.

المثال (5.2) :

احسب التغير في الطاقة الداخلية عند تبخر مول واحد من الماء عند درجة غليانه الاعتيادية.

الحل :

بحسب اولاً الشغل النجز في عملية التبخر بالأتي :

$$w = P\Delta V = (\text{atm}, 1122.4 \text{ l.mol}^{-1}) \frac{373 \text{ deg}}{273 \text{ deg}} = 30.6 \text{ l.at., mol}^{-1}$$

وعما انتنا قد افترضنا أن البخار يطبع القانون العام للغازات المثالية وأننا عندما بنظر الاعتبار تبخر مول واحد من الماء فإن  $P\Delta V = RT$  ، أي إن

$$w = RT = (0.08205 \text{ l.atm.deg}^{-1}.mole^{-1}) (373 \text{ deg}) \\ = 30.61 \text{ atm.mole}^{-1}$$

$$w = RT = (8.314 \text{ J.deg}^{-1}.mole^{-1}) (373 \text{ deg}) = 310.1 \text{ J.mol}^{-1}$$

كمية الحرارة اللازمة لتبخر مول من الماء :

$$q = (18 \text{ gm. molecule}) (2257.2 \text{ Joule} \cdot \text{gm}^{-1}) = 40629.6 \text{ Joule mol}^{-1}$$

وباستخدام المعادلة (5.2)

$$\Delta E = q + \omega$$

$$\Delta E = 40629 + 3101.1 = 43730.7 \text{ J. mol}^{-1}$$

$$= 43.730 \text{ KJ. mol}^{-1}$$

#### 5.4.2 التفاعلات تحت حجم ثابت (العمليات الايزوکورية) :

**Reactions at constant Volume (Isochoric process)**

عندما يتم تفاعل ما دون ان يتحرر غاز فمعنى ذلك ان التفاعل حصل في حجم ثابت . ويمكن توفير الانظمة ذات الحجم الثابت للتفاعلات المصحوبة بتحrir غازات وتدعي بالانظمة ذات الحيز المغلق . ومن الناحية العملية يستعمل المسر التجigeri (Bomb Calorimeter) وهو عبارة عن وعاء معدني محكم الاغلاق فيه صمام صغير يسمح فقط بادخال الغازات .

وبما ان الحجم ثابت فالانظمة المعينة في هذه الحالة لا يصاحبها تغير في شغل منجز أي أن  $(d\omega = PdV = 0)$  لذلك استناداً إلى معادلة القانون الاول (6.2)  $\Delta E = q + \omega$  فإن العلاقة بين الطاقة الحرارية والطاقة الداخلية تتطابق بـ :

$$\Delta V = 0, \omega = P\Delta V = 0$$

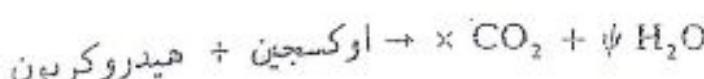
$$\Delta E = q + \omega = q_v \quad (16.2)$$

و  $q_v$  قليل الطاقة الحرارية تحت حجم ثابت . ان قياس كمية الطاقة الحرارية تحت حجم ثابت عملياً يعطينا طريقة مباشرة لتعيين التغيير في الطاقة الداخلية .

مثلاً ، في تجربة نوذرية يحترق 10 مليمول (0.01 مول) من هيدروكربون في زيادة من الاوكسجين في مسر التجiger ويتحرر 21.97 كيلوجول ، لذا فان

$$q_v = -2197 \text{ KJ mol}^{-1}$$

في هذه العملية :



لذا فإن  $\Delta E = -2197$  كيلو جول . مول<sup>-1</sup> . لاحظ أن هناك كمية من الحرارة قد تحررت لذا فإن الطاقة الداخلية نقل (أي أن  $\Delta E < 0$  لها اشارة سالبة) أي أن التفاعل باعث للحرارة .

#### 6.4.2 التفاعلات تحت ضغط ثابت (المعلميات الأيزوبارية)

**Reactions at constant Pressure (Isobaric process)**

عندما يحدث التفاعل تحت ضغط ثابت فإن هناك شفلاً منجزاً في النظام لذا فإن :

$$\begin{aligned}\Delta E &= q - w \\ q_p &= \Delta E + w\end{aligned}\quad (17.2)$$

حيث أن  $q$  تمثل الطاقة الحرارية تحت ضغط ثابت و  $w$  (الشغل المنجز) يعطى بـ  $P\Delta V$  اي ان

$$\begin{aligned}q_p &= \Delta E + P\Delta V \\ q_p &= \Delta E + \Delta_n RT\end{aligned}\quad (18.2)$$

وفي حالة وجود تفاعل فإن :

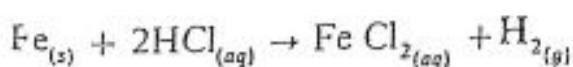
حيث أن  $\Delta n$  تمثل الفرق في عدد المولات بين اتجاع التفاعل والمواد المتفاعلة .

**المثال (6.2) :**

احسب الشغل المبذول عندما يذوب 50 غم من الحديد في حاسف الهيدروكلوريك أ - في وعاء مغلق ب - في بيكر مفتوح

الحل :

التفاعل هو



يتولد من هذا التفاعل مولاً واحداً من غاز  $H_2$  لكل مول من الحديد المستهلك ، وهذا الغاز يدفع الهواء المحيط وبذلك يقوم بشغل  $P\Delta V$  . وإذا

افتضنا ان الغاز يسلك سلوك الغاز المثالي وباهال الحجم الاولي للنظام سيكون لدينا :

$$P\Delta V \approx PV_{(g)} = nRT$$

فإذا كان  $n$  هو عدد مولات الحديد المستهلك فإن كمية الشغل البذول على النظام

$$\omega = - P\Delta V = 0$$

وذلك لأن الوعاء مغلق ولا يمكن للغاز أن يتعدد أو ينجز شيئاً.

$$\omega = - P\Delta V = - n_{H_2} RT = - n_{Fe} RT \quad b$$

$$= - (50 \text{ g} / 56 \text{ g} \cdot \text{mol}^{-1}) \times (8.314 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}) \times (298 \text{ K}) \\ = - 0.893 \times 8.314 \times 298 = 221.2 \text{ J}$$

ملاحظة : هذا الشغل لا يمثل اقصى كمية من الشغل المنجز وذلك لأن التمدد تم تحت ضغط خارجي ثابت (عملية غير عكسيّة).

## 5.2 الطاقة والانشالبي Energy and Enthalpy

تعد العمليات التي تحدث تحت ضغط ثابت اكثر شيوعاً في الكيمياء من العمليات التي تحدث تحت حجم ثابت نظراً لأن اغلب العمليات تم في أوعية مفتوحة . وإذا اخذنا بنظر الاعتبار الشغل من نوع حجم - ضغط فإن المعادلة  $(\Delta E = q - \omega)$  تصبح :

$$\Delta E = q - P\Delta V \quad (19.2)$$

وعندما يشار إلى الحالة الاولية بـ 1 والحالة النهائية بـ 2 فإن :

$$E_2 - E_1 = q - P(V_2 - V_1)$$

لذا فإن الطاقة الحرارية (كمية الحرارة المتخصصة) تعطى بـ :

$$q = (E_2 + PV_2) - (E_1 + PV_1) \quad (20.2)$$

ربما أن كمية الحرارة تعطى بالفرق بين كميتين دالتين لحالة النظام فإن من  
ذلك إدخال دالة جديدة وهي الانثالي وتعرف بـ :

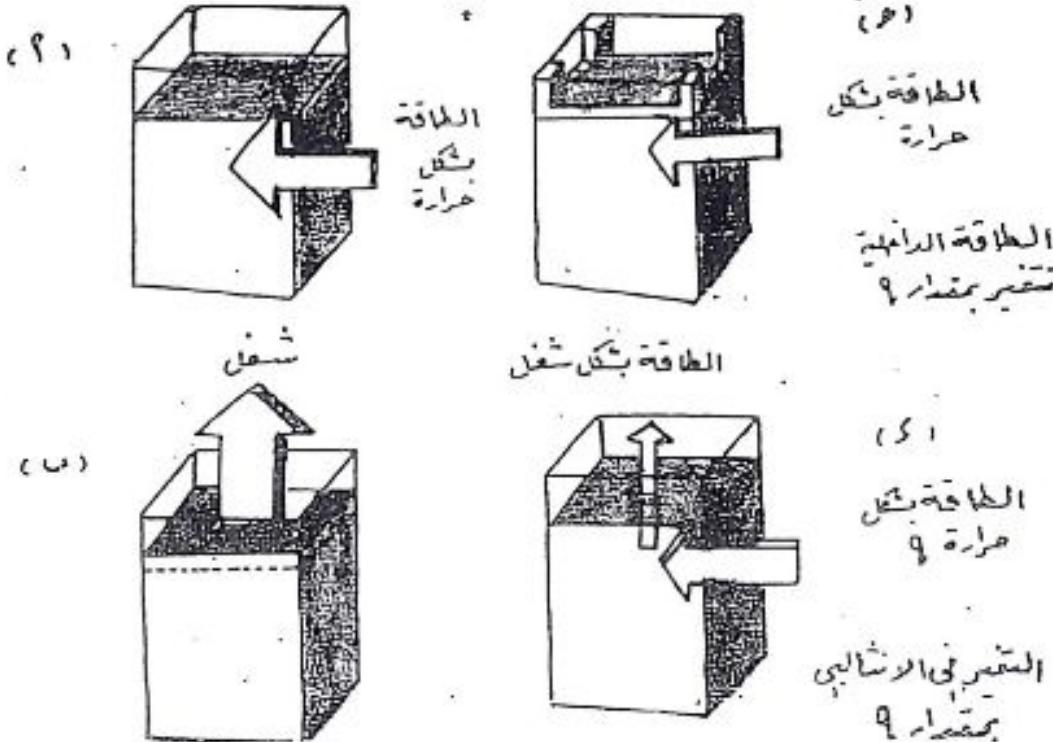
$$H = E + PV \quad (21.2)$$

لذا فإن المعادلة (20.2) يجب إعادة كتابتها بالشكل :

$$q = H_2 - H_1 = \Delta H$$

أو يعني آخر كمية الحرارة المتصلة في عملية تحدث تحت ضغط ثابت تاري  
التغير في الانثالي إذا كان التقليل من نوع ضغط - حجم فقط ، أي تهمل الانواع  
الآخرى من التقليل مثل التقليل الكهربائي ، أو .... إلى آخره .

ولو فرضنا أن الطاقة انتقلت بشكل حرارة إلى  $500 \text{ cm}^3$  من الماء في بيكر مفتوح  
فإن الماء فضلاً عن كونه يصبح أكثر سخونة (أي يصل درجة حرارة أعلى) فإنه  
يتمدد قليلاً ، وعند تدده فإنه يدفع الهواء أي أنه يقوم بشغل على الحيط (الشكل  
17.2 و ب). وبمعنى آخر عندما تنتقل كمية من الطاقة  $q$  إلى نظام مفتوح للجو  
بشكل حرارة فإن قيمها من هذه الطاقة يفقد أو يستهلك نتيجة القيام بشغل لدفع  
الهواء الجوي . وإن الكمية التي تأخذ بنظر الاعتبار هذا الفقدان في الطاقة هي  
الانثالي وتعرف بأنها كمية الطاقة التي تنتقل بشكل حرارة إلى النظام تحت ضغط  
ثابت وتساوي  $q$  ، أي أن :



شكل (17.2) : انتقال الطاقة من وإلى النظام (أ) بشكل حرارة بـ - بشكل شغل (ب)  $W = q$  حيث ثابت (ج)  $H = E + PV$  و تحت ضغط ثابت .

(٩) كمية الحرارة التي تنتقل تحت ضغط ثابت )  $\Delta H = q_p$  ( وعندما تنتقل نفس الكمية من الطاقة الى النظام تحت ظروف الحجم الثابت (حيث لا يمكن للنظام ان يقوم بشغل على المحيط) فإن التغير في الطاقة الداخلية قيمته  $q_v$  .

(حيث  $q_v$  كمية الحرارة المنتقلة تحت حجم ثابت ) .  $q_v = \Delta E$  . يمكن توضيح الفرق بين  $\Delta E, \Delta H$  كما في الشكل (٧.٢ ج و د) .

ومن الطبيعي ان يكون التغير في الحجم الحاصل عند انتقال الطاقة عند ضغط ثابت صغيراً ، وبذلك فإن الطاقة المترتبة بشكل شغل تكون صغيرة أيضاً لذا فإن  $\Delta H$  تساوي تقريباً إلى  $\Delta E$  في حالة السوائل والمداد الصلبة ، بينما في حالة الغازات يكون التغير في الحجم كبيراً ولذلك فإن الشغل المنجز على المحيط يكون كبيراً وبذلك فإن  $\Delta H$  مختلف كثيراً عن  $\Delta E$  . ومن معرفة  $\Delta H$  يمكننا تعين كمية الحرارة المتصلة أو المنحررة في التفاعل تحت حجم ثابت ( $\Delta E$ ) من خلال العلاقة :

$$\Delta H = \Delta E + P\Delta V \quad \text{أو} \\ q_p = q_v + P\Delta V \quad (22.2)$$

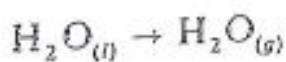
وعندما تم العملية دون حصول تغير في حجم النظام أي ان  $P\Delta V = 0$  فإن  $q_p = q_v$  ( 23.2 )

المثال (٧.٢) :

يفلي الماء تحت ضغط جوي مقداره جو واحد . وعند امداد تيار كهربائي مقداره أمبير من مصدر شدته 12 فولت لمدة 5 دقائق خلال مقاومة على تمساح حراري مع الماء وجد ان 0.789 غم من الماء تقطرت ثم تكثفت . احسب التغير في الطاقة الداخلية المolarية  $\Delta E_{evap}$  والانثالي المolarية للتبيخر

الحل :

ان التغير الآتي للماء



يكون مصحوباً بالتغير في الطاقة الداخلية يمثل بالمعادلة الآتية :

$$\Delta E = q_{evap} + \omega_{evap}$$

وتساوي كمية الحرارة المتتصة خلال عملية التبخر = مقدار الشغل الكهربائي  
 المبذول على المقاومة أو  $q$  (للتباخر)  $= ItE$  (حيث  $I$  شدة التيار،  $t$  = الزمن و  
 $E$  = فرق الجهد). أي ان الشغل المبذول في التبخر هو شغل التمدد (البخار  
 الماء) ويساوي الى  $= P\Delta V$  -؛ حيث ان  $\Delta V$  تمثل التغير في الحجم . ولو انا  
 فرضنا ان بخار الماء يسلك سلوك الفاز المثالي فإن حجمه يعطي بـ  $\frac{nRT}{P}$  وبما  
 ان حجم الفاز اكبر بكثير مقارنة بحجم السائل لذا يمكننا ان نكتب :

$$\Delta V = V_{(g)} - V_{(l)} \approx V_{(g)}$$

$$P\Delta V \approx PV_{(g)} \approx nRT$$

نذا فان

كما أن

$$\Delta E = ItE - nRT$$

$$\Delta H = \Delta E + P\Delta V$$

حيث ان عدد المولات  $n$  يمكن حسابه بالآتي:

$$n = (0.798 \text{ gm} / 18.0 \text{ gm} \cdot \text{mol}^{-1}) = 0.044 \text{ mol}$$

$$\Delta E = (0.5 \text{ A})(300 \text{ S})(12 \text{ V}) - (0.044 \text{ mol})(8.314 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}) \\ (373 \text{ K})$$

$$= 1800 \text{ J} - 136 \text{ J} = 1664 \text{ J}$$

$$\Delta E_{evap.} (373) = 1.66 \text{ KJ} / 0.044 \text{ mol} = 37.3 \text{ KJ mol}^{-1}$$

$$\Delta H_{evap.} = (1.8 \text{ KJ}) / (0.044 \text{ mol}) = 4.09 \text{ KJ mol}^{-1}$$

لاحظ ما يلي :

1 — ان قيم  $\Delta E$ ,  $\Delta H$  موجبة لأن الطاقة يجب ان تتجهز الى النظام لغرض التبخير.

2 — ان التغير في الانثالبي يكون اكبر من التغير في الطاقة الداخلية بسبب وجود شغل يبذل لدفع الهواء من البخار .

3 — لاحظ ان وحدة الشغل الكهربائي هي الجول :

$$Elt = \text{فولت} \times \text{أمير} \times \text{الزمن}$$

$$\times \frac{\text{كولومب}}{\text{ثانية}} \times \frac{\text{جول}}{\text{كولومب}} =$$

### ١.٥.٢ كمية الحرارة Heat

عندما تنتقل الحرارة إلى نظام معين فإن الطاقة الداخلية لهذا النظام تزداد ، فإذا سمح لكتلة من الحرارة  $dq$  بالمرور خلال جدران النظام فإن مقدار الزيادة في الطاقة الداخلية هو

$$dE = dq$$

و عند إضافة كمية من الحرارة إلى النظام ترتفع درجة حرارة ذلك النظام ، فإذا انتقلت كمية متساوية في الصفر من الحرارة فإن مقدار الارتفاع في درجة الحرارة يتناسب مع كمية الحرارة المنتقلة :

$$dT \propto dq$$

أو

$$dT = \text{ثابت} \times dq$$

وتعتمد قيمة الثابت على تركيز النظام ودرجة حرارته ومن الملائم عكس هذه العلاقة وكتابتها بالصيغة الآتية :

$$dq = C dT \quad (24.2)$$

حيث أن  $C$  هي السعة الحرارية للنظام . من هنا يتضح أن كمية الحرارة التي يتصفها النظام تتناسب طردياً مع الارتفاع في درجات الحرارة .

### ٢.٥.٢ السعة الحرارية Heat capacity

السعة الحرارية هي مقدار ما يستوعبه النظام من حرارة . فإذا كانت  $C$  كبيرة فمعنى هذا أن النظام يحتاج إلى كمية كبيرة من الحرارة لكي يسخن وبذلك فإن انتقال كمية من الحرارة إلى النظام يؤدي إلى ارتفاع قليل في درجة الحرارة بينما إذا كانت السعة الحرارية قليلة فإن نفس الكمية المضافة من الحرارة يمكن أن تؤدي إلى ارتفاع كبير في درجة الحرارة . وبعد الماء ذات سعة حرارية كبيرة ، لذا فإنه يحتاج إلى كمية كبيرة من الحرارة لكي يجعله ساخناً . ويمكن الابتداء من هذه الميزة في أنظمة التدفئة المركزية وذلك لأنه يمكن نقل كمية كبيرة من الطاقة الحرارية نتيجة للسريان البطيء للماء .

وتعتمد السعة الحرارية على حجم النظام مثلاً النظام الابير يحاج  
الحرارة لرفع درجة حرارته . ومن الملائم ان نتكلم عن السعة الحرارية لكتمة محددة  
من المادة . ويتعرف السعة الحرارية بأنها كمية الحرارة اللازمة لرفع حرارة النظام  
درجة مئوية واحدة . وإذا كان وزن المادة غراماً واحداً فان السعة الحرارية تسمى  
بالحرارة النوعية اما السعة الحرارية المولارية  $C_m$  فتترافق أنها كمية الحرارة  
اللزامية لرفع درجة حرارة مول واحد من المادة درجة مئوية واحدة .

وتعتمد السعة الحرارية على الظروف التي تنتقل خلالها الحرارة الى النظام .  
مثلاً إذا انتقلت الحرارة تحت حجم ثابت فان كمية الحرارة اللازمة لكي تسبب  
ارتفاعاً في درجة الحرارة بقدار  $dT$  تساوي  $C_v dT$  (حيث ان  $V$  تشير الى  
الحجم الثابت) وإذا سمح للنظام بالتمدد او التقلص خلال اضافة الحرارة فان  
كمية الحرارة التي تسبب نفس الارتفاع في درجة الحرارة  $dT$  تعطى بـ  $C_p dT$   
(وتشير  $p$  الى الضغط الثابت) . ويلاحظ في الحالة الثانية ان حجم النظام يجب  
ان يتغير ، لذا فإنه ينجز شفلاً) .

ما سبق يتضح ان قيم  $C_m$  تختلف عن قيم  $C_v$  بسب الشغل المنجز في حالة  
ثبوت الضغط ما يدل على أن قيم السعة الحرارية المجهزة للنظام تحول إلى شغل  
يستخدم لمد النسق لاستخدام كامل الحرارة المجهزة للنظام لرفع درجة حرارته .

ان كلأ من السعة الحرارية تحت حجم ثابت وتحت ضغط ثابت هي حالات  
خاصة للقوانين ( $dq = cdT$ ) وهذا يعني ان كل منها يمكن تعريفه باضافة الرمز  
الذى يشير الى ثبوت الحجم أو ثبوت الضغط :

$$C_v = \frac{dq}{dT} \quad \text{ثبوت الحجم} \quad (25.2)$$

$$C_p = \frac{dq}{dT} \quad \text{ثبوت الضغط} \quad (26.2)$$

وعندما يبقى واحد أو أكثر من التغيرات ثابتة عندما يتغير الآخر فان  
المشتقات تدعى بالمشتقات الجزئية وتستبدل  $d$  بـ  $\partial$  وتنضاف الكمية الثابتة بشكل  
لاحقة (subscript) ، وبذلك يصبح التعريفات الآتي :

$$C_v = \left( \frac{\partial q}{\partial T} \right)_v \quad C_p = \left( \frac{\partial q}{\partial T} \right)_p \quad (27.2)$$

### 3.5.2 اعتماد الطاقة الداخلية على درجة الحرارة والحجم Dependence of Internal energy on Temperature and Volume

تعد الطاقة الداخلية لنظام حامل كيميائياً ذي كتلة ثابتة دالة لدرجة الحرارة والحجم

$$E = f(T, V) \quad (28.2)$$

ان مشتقة الطاقة الداخلية كنتيجة لتغير درجة الحرارة والحجم تعطى بـ :

$$dE = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_V dT + \left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T dV \quad (29.2)$$

ويمثل الحد الاول في المعادلة التغير في الطاقة الداخلية نتيجة لتغير درجة الحرارة فقط أما الحد الثاني فيمثل التغير في الطاقة الداخلية نتيجة لتغير الحجم وحده . ويمكن اجراء تكامل لهذه المعادلة اذا علمت المشتقات الجزيئية بـ دوال لدرجة الحرارة والحجم، لذا يجب التعبير عن المشتقات الجزيئية بـ دلالـة كـميات مقاـسة . واذا كان الشغل عـكسي ومن نوع حـجم بـ ضـغـط من النـظـام عـلـى الـحـيـط فـانـ المـعادـلـةـ الآـتـيـةـ :

$$dE = dq + d\omega \quad (30.2)$$

يمكن إعادة كتابتها بالآتي :

$$dE = dq - PdV \quad (31.2)$$

وبحذف  $dE$  من المعادلين (29.2) و (31.2) وترتيب المعادلة الناتجة نحصل على :

$$dq = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_V dT + \left[ P + \left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T \right] dV \quad (32.2)$$

وعندما يكون حجم النظام ثابتاً فـانـ :

$$dq = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_V dT \quad (33.2)$$

ويـكـنـ قـيـاسـ الـكـمـيـةـ  $C_V$  عمـلـيـاـ تـحـتـ حـجمـ ثـابـتـ وـتـعـتـلـ السـعـةـ الـحرـارـيـةـ ،

$$C_V = \left( \frac{dq}{dT} \right)_V = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_V \quad (34.2)$$

الشكل (33.2) في المعادلة (34.2) قد حصل عليه من المعادلة (33.2) وعندما يُؤخذ بنظر الاعتبار مولاً واحداً من مادة نقيّة فإن السعة الحرارية تُنلّ يمكن حسابها من تجربة جول السعة الحرارية المolarية . إن الكمية  $\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T$  ونوسون كما سُوّضحها لاحقاً وإذا أخذنا بنظر الاعتبار بثوت الحجم فإن المعادلة (29.2) يصبح :

$$dE = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_V dT = C_V dT \quad (35.2)$$

لذا فإن التغير في الطاقة الداخلية عند تسخين مول من الغاز من  $T_1$  إلى  $T_2$  يعطى بالعلاقة

$$\Delta E = \int_{T_1}^{T_2} C_V dT \quad (36.2)$$

$$= C_V \Delta T$$

هذا إذا افترضنا أن السعة الحرارية  $C_V$  لا تعتمد على درجة الحرارة في المدى المعطى من درجات الحرارة .

المثال (8.2) :

احسب  $\Delta E$  عند تسخين 55.4 غم من غاز الزينون  $Xe$  من درجة 300 مطلقة إلى 400 مطلقة . افرض أن السعة الحرارية تحت حجم ثابت لا تعتمد على درجة الحرارة .

الحل :

ان غاز الزينون  $Xe$  هو غاز احادي الذرة لذا فإن

$$C_V = \frac{3}{2} R = 12.47 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1}$$

وتحسب  $\Delta E$  من المعادلة .

$$\Delta E = n C_V \int_{T_1}^{T_2} dT$$

$$\begin{aligned}
 &= n C_v \Delta T \\
 &= (0.4219)(12.47 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1})(100 \text{ K}) \\
 &= 526 \text{ J}
 \end{aligned}$$

#### 4.5.2 اعتماد الانثالي على درجة الحرارة والضغط :

**Dependence of enthalpy on Temperature of pressure**

ان الانثالي هي دالة لمتغيرين محددان حالة النظام وهم درجة الحرارة والضغط :

$$H = f(T, P) \quad (37.2)$$

وعند اخذ المشقة الجزئية للانثالي  $H$  يكون لدينا .

$$dH = \left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_P dT + \left( \frac{\partial H}{\partial P} \right)_T dP \quad (38.2)$$

وعند ثبوت الضغط فإن

$$dH = dq_P$$

وبذلك تصبح المعادلة (38.2) :

$$dq_P = \left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_P dT \quad (39.2)$$

ان الكمية  $\frac{dq_P}{dT}$  تمثل السعة الحرارية تحت ضغط ثابت  $C_P$  ، لذا فإن

$$C_P = \frac{dq_P}{dT} = \left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_P \quad (40.2)$$

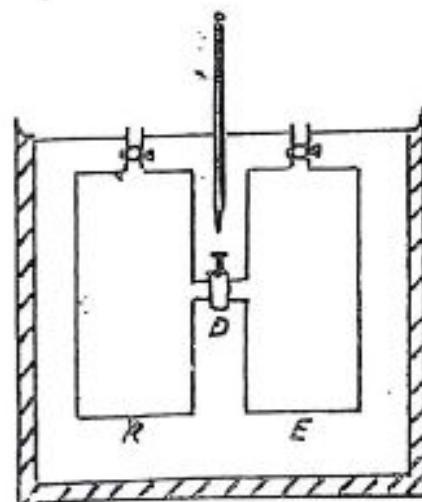
ويكون اعادة كتابة المعادلة (38.2) بالآتي :

$$dH = C_P dT + \left( \frac{\partial H}{\partial P} \right)_T dP. \quad (41.2)$$

$$\text{الثاني فإن } \left( \frac{\partial H}{\partial P} \right)_T = 0 \text{ (يمكن الحصول على هذه النتيجة من معرفة أن } H = E + PV)$$

### 5.5.2 تجربة جول Joule Experiment

قام العالم جول بتجربة عام 1843 يهدف الحصول على درجات الحرارة المتخضة اللازمة لإسالة الماء والغازات الأخرى . ولتحقيق ذلك أخذ وعاءين متساوين بالحجم متصلين بعضهما بواسطة صمام ومنعورين في الماء في درجة حرارة معينة (الشكل 8.2) ومن ثم قام بعزل النظام بحيث لا يمكن تبادل الحرارة مع المحيط ، ثم ملأ الوعاء A بغاز مضغوط وفرغ الوعاء B من الهواء تماماً . وعند فتح الصمام يتعدد الغاز لكي يشغل الحجم كله (A وB) . وقد لاحظ ان درجة حرارة T (بعد حصول عملية التعدد) لا تتغير (أي أن  $dT = 0$ ) وهذا دليل على عدم حصول تبادل حراري ، اي ان  $dq$  تساوي صفرأ . وبما ان التعدد حصل في الفراغ لذلك فإن  $dw = 0$  ، لذا فإن  $dE = 0$  واستناداً إلى القانون . الاول تساوي صفرأ في درجة حرارة ثابتة .



الشكل (8.2) : جهاز تجربة جول

نقد بينا في القسم (2.5.2) ان الطاقة الداخلية هي دالة لدرجة الحرارة والحجم ووضحنا ذلك بالمعادلة (29.2) وعند التعويض عن قيمة  $dE$  في هذه المعادلة طبقاً لشروط تجربة جول نحصل على :

$$dE = \left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T dV + \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_V dT = 0 \quad (42.2)$$

أي ان

$$\left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T = -C_V, \left( \frac{\partial T}{\partial V} \right)_E \quad (43.2)$$

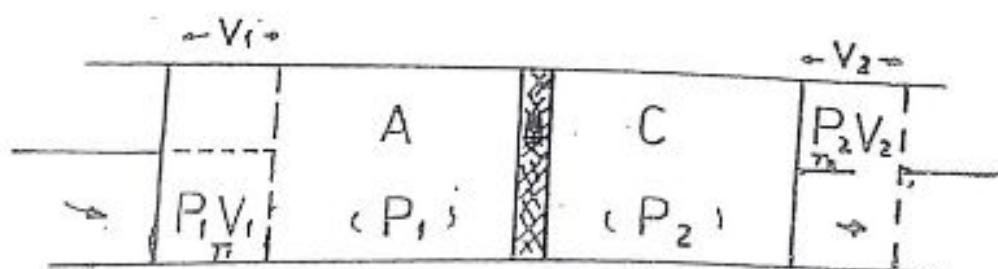
لذا فإن  $\left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T$  يجب أن تساوي صفرًا إذا كان

$$\left( \frac{\partial T}{\partial V} \right)_E = 0 \quad (44.2) \quad \text{صفرًا في تجربة جول}.$$

ان  $\left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T$  تعد نتيجة مهمة من نتائج تجربة جول اذ أنها تبين ان الطاقة الداخلية لاي غاز مثالي لا تعتمد على الحجم عند ثبوت درجة الحرارة وهذه النتيجة هي احدى شروط تعريف الغاز المثالي التي تنص على عدم وجود قوى تجاذب أو قوى تنافر بين الجزيئات وعليه فعند حدوث عملية التمدد بدرجة حرارة معينة لا توجد قوى بين الجزيئات لكي تتغلب عليها.

### 6.5.2 تجربة جول وثومسون Joule of Thomson Experiment

لقد اقترح العالم ولIAM وليام ثومسون (كلفن) طريقة أفضل لاجراء تجربة جول اذ قام وبالتعاون مع جول باجراء سلسلة من التجارب بين 1852 و 1862 لدراسة المتعدد الadiabatic للغاز. ويوضح الشكل (9.2) نموذجاً تخطيطياً لجهازها . ويعتمد بالدرجة الأساس على استخدام نظام غازي في حالة انتساب وصمام مسامي B خاص .



الشكل (9.2) : خطط تجربة جول وثومسون .

يحدث تعدد الغاز من منطقة الضغط العالي إلى منطقة الضغط الواطيء فإن  
درجة الغاز تنخفض عند مروره خلال الصمام المسامي B . وفي هذه الطريقة عندما  
ينتقل الغاز إلى C بعد نفاذة خلال الصمام المسامي فإنه يكون قد وصل إلى حالة  
اتزان وبذلك يمكن قياس درجة حرارته مباشرة . وبما أن النظام الكلي معزول  
حرارياً بحيث تكون ظروف العملية أبیاتية أي أن  $q = 0$  ، لذا يتوجب حدوث  
تغير في درجة الحرارة نسبة للغاز الحقيقي .  
فإذا فرضنا أن الضغط في A يمثل بـ  $P_1$  في حين يمثل  $P_2$  الضغط في C .

كما أن حجمي الغاز عند هذين الضغطين هما  $V_2, V_1$  على التوالي . إن الشغل  
المبذول لدفع الغاز خلال الصمام يعطى بـ  $P_1 V_1$  كما أن الشغل المبذول عند تعدد  
الغاز بعد خروجه من الصمام هو  $P_2 V_2$  لذا فإن الشغل الكلي المنجز هو

$$\omega = P_1 V_1 - P_2 V_2 \quad (45.2)$$

لذا يستنتج من تجربة جول وتومسون أن التعدد يحدث عند انتالي ثابت وذلك لأن

$$\begin{aligned} \Delta E &= E_2 - E_1 = q + \omega = 0 + \omega \\ E_2 - E_1 &= P_1 V_1 - P_2 V_2 \\ E_2 + P_2 V_2 &= E_1 + P_1 V_1 \\ H_2 &= H_1 \\ \therefore \Delta H &= 0 \end{aligned} \quad (46.2)$$

لقد لاحظ كل من جول وتومسون تحت الظروف المذكورة أعلاه (ثبوت  
الانتالي) أن كل الغازات تنخفض درجة حرارتها (أي تعافي من تبريد) عند  
تعددتها أديباتياً عند درجة حرارة الغرفة (عدا الميدروجين الذي يسلك سلوكاً  
معاكساً) ، وأن مقدار الانخفاض في درجة الحرارة يعتمد على الظروف الابتدائية  
للغاز . وعندما اكتشف الهيليوم مؤخراً فقد وجد أن هذا الغاز يعني أيضاً من  
تسخين عند تعدده . وعندئذ عُرف معامل جول وتومسون  $\mu$  بالآتي :

$$\mu = \left( \frac{\partial T}{\partial P} \right)_H \quad (47.2)$$

ويثل هذا المعامل مقدار التغير في درجات الحرارة الناتج عند انخفاض في الضغط مقداره جو واحد تحت ظروف ثابتة الانثافي . وقد وجدان  $\mu$  تكون موجبة في حالة التبريد بينما تكون سالبة عند التسخين . ويظهر في الجدول (4.2) بعض معاملات جو وتومنون للتتروجين عند ضغوط ودرجات حرارة مختلفة .

الجدول (4.2) معاملات جو وتومنون للتتروجين ( $\mu$  مقاسة بالدرجة لكل جو ،  $^{\circ}\text{C. atm}^{-1}$ )

P Atm	$\mu$ at					
	-150°C	-100°C	0°C	100°C	200°C	300°C
1	1.266	0.8490	0.2656	0.1292	0.0558	0.0140
20	1.125	0.5958	0.2494	0.1173	0.0472	0.0096
33.5	0.1704	0.5494	0.2377	0.1100	0.0430	0.0050
60	0.0601	0.4506	0.2088	0.0975	0.0372	-0.0013
100	0.0202	0.2754	0.1679	0.0768	0.0262	-0.0075
140	-0.0056	0.1373	0.1316	0.0582	0.0168	-0.0129
180	-0.0211	0.0765	0.1015	0.0402	0.0094	-0.0100
200	-0.0284	0.0087	0.0891	0.0419	0.0070	-0.0171

من ملاحظة هذا الجدول يتبين ان  $\mu$  تتناقص بزيادة الضغط عند اية درجة من الدرجات الحرارية المبينة وفي الحقيقة تصبح سالبة عندما يكون الضغط عالياً نوعاً ما . إن هذا السلوك يعني انه عند الضغوط الواطئة يبرد التتروجين عند قدره اديبياتياً بينما يعاني من تسخين عند الضغوط العالية .

ويدعى الضغط الذي يبقى عنده الغاز دون ان يسخن أو يبرد عند تعدد (عندما  $\mu = 0$  ) نقطة الانقلاب (inversion point) وإن هذه النقطة تتغير باختلاف درجة الحرارة .

ومرة اخرى فإن التتروجين عند ضغط محدود 200 جو يعاني من تسخين عند -150°C وتبريد ما بين -100°C الى 200°C ثم يسخن ثانية عند 300°C . لذا فإننا نلاحظ انه عند ضغط ثابت تظهر نقطتا انقلاب عليا وسفلي وبينها يعاني الغاز من تبريد وخارجها يعاني من تسخين . إن اغلب الغازات تكون تحت نقطة انقلابها العليا عند درجات حرارة الغرفة لذا فإنها تعاني من تبريد عند تعددتها اديبياتياً . ومن الناحية الاخرى فإن الهيدروجين والهيليوم يكونان فوق نقطتي انقلابها العليا لذا فإنها يسخنان ، ومن المتوقع ان يبدى هذان الغازان تبريداً اذا ما انخفضت

درجات الحرارة لما تحت نقطة الانقلاب عليها عند ضغط معين وهذا يحصل  
إن تأثير جول وتومسون باللغة في عملية اسالة الغازات، كما  
يرتبط معامل جول وتومسون بعض الكميات термодинاميكية. فلو اخذنا  
المعادلة :

$$dH = \left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_P dT + \left( \frac{\partial H}{\partial P} \right)_T dP \quad (48.2)$$

وطبقنا عليها ظروف تجربة جول وتومسون وهي ان  $dH = 0$  ، فإننا نحصل  
على :

$$\left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_P \left( \frac{\partial T}{\partial P} \right)_H = - \left( \frac{\partial H}{\partial P} \right)_H \quad (49.2)$$

بما ان  $\left( \frac{\partial T}{\partial P} \right)_H = \mu$  ،  $C_P = \left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_P$   
 $\mu C_P = - \left( \frac{\partial H}{\partial P} \right)_T \quad (50.2)$

ويمكن حساب  $\mu$  من  $\left( \frac{\partial H}{\partial P} \right)_T$  والعكس صحيح.

### 7.5.2 العلاقة بين $C_P$ و $C_V$ :

#### Relation between $C_P$ and $C_V$

ان قيمة السعة الحرارية تحت ضغط ثابت تكون دائمًا أكبر من السعة الحرارية  
تحت حجم ثابت بسبب وجود شغل من نوع ضغط - حجم عند تسخين المادة تحت  
ضغط ثابت . ويمكن استدلال الفرق بين  $C_P, C_V$  بالرجوع الى تعاريف كل منها  
بالاتي :

$$C_P - C_V = \left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_P - \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_V \quad (51.2)$$

وبالتعويض عن  $H$

$$C_p - C_v = \left[ \frac{\partial(E + PV)}{\partial T} \right]_p - \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_v \quad (52.2)$$

$$= \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_p + P \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p - \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_v \quad (53.2)$$

وبقسمة المعادلة (29.2) على  $dT$  تحت ضغط ثابت نحصل على

$$\left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_p = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_v + \left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad (54.2)$$

وبالتعويض عن  $\left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_v$  في المعادلة (53.2) نحصل على :

$$\begin{aligned} C_p - C_v &= \left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p + P \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \\ &= \left[ P + \left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T \right] \left[ \frac{\partial V}{\partial T} \right]_p \end{aligned} \quad (55.2)$$

وللول واحد من الغاز المثالي فإن :

$$0 = \left( \frac{\partial E}{\partial V} \right)_T \quad (\text{من تجربة جول وثومسون})$$

$$\frac{R}{P} = \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad (56.2)$$

لذا فإن

$$C_p - C_v = R \quad (57.2)$$

إن هذه العلاقة تطبق على الغاز المثالي، فعند تسخين الغاز المثالي تحت ضغط ثابت فإن الشغل المبذول لدفع المكبس يعطى بـ  $R\Delta T = P\Delta V$  ولتغير في درجة

الحرارة مقدار درجة مئوية واحدة فإن الثقل النجز هو  $R$  وهذه تمثل الطاقة الإضافية اللازمة لتسخين مول من الغاز المثالي تحت ضغط ثابت زيادة عن الطاقة اللازمة للتسخين تحت حجم ثابت .

المثال )  
احد

الحل :

### 8.5.2 السعة الحرارية للغازات دالة لدرجة الحرارة : Heat capacity of gasses as a function of temperature

لقد افترضنا فيما سبق أن قيم  $C_p$  و  $C_v$  ثابتة أي أنها لا تعتمد على درجة الحرارة وهذا غير صحيح ، إذ أن كلاً من  $C_p$  و  $C_v$  تعتمدان على درجة الحرارة . وتتمثل  $C_p$  بدلالة درجة الحرارة بالأدق

عند 10

$$C_p = a + bT + cT^2 \quad (5.2)$$

ونظير في الجدول (5.2) قيم  $a$  و  $b$  و  $c$  لعدد من الغازات

الجدول (5.2) السمات الحرارية تحت ضغط ثابت بوحدات جول . مطلقة  $^{-1}$   
مول  $^{-1}$  لبعض الغازات

9.5.2

الغاز	$a$	$b \times 10^3$	$c \times 10^6$
$H_2$	29.07	- 0.836	20.097
$O_2$	25.72	12.98	- 42.51
$N_2$	26.95	5.90	- 3.36
$Cl_2$	31.70	10.14	- 39.96
CO	26.86	6.97	- 11.708
HCl	28.17	1.82	15.45
HBr	27.52	4.00	6.61
$H_2O$	30.36	9.61	8.711
$CO_2$	26.00	43.5	- 147.69
$NH_3$	25.87	32.96	- 30.43
$CH_4$	14.32	75.5	171.38
$C_2H_6$	5.75	174.94	- 57.852
$C_3H_8$	1.71	270.49	- 94.392
$C_6H_6$	- 1.18	32.6	- 110.0

المثال (9.2) :

احسب السعة الحرارية  $C_p$  لـ  $\text{NH}_{3(g)}$  عند 298 مطلاة و 500 مطلاة

الحل :

$$C_p = a + bT + cT^2$$

عند 298 مطلاة :

$$\begin{aligned} C_p &= 26.95 + 5.90 \times 10^{-3} (298) - 3.36 \times 10^{-7} (298)^2 \\ &= 28.688 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \end{aligned}$$

عند 500 مطلاة :

$$\begin{aligned} C_p &= 26.95 + 5.90 \times 10^{-3} (500) - 3.36 \times 10^{-7} (500)^2 \\ &= 29.06 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \end{aligned}$$

## 9.5.2 السعة الحرارية للمواد الصلبة :

### Heat Capacity for Solids

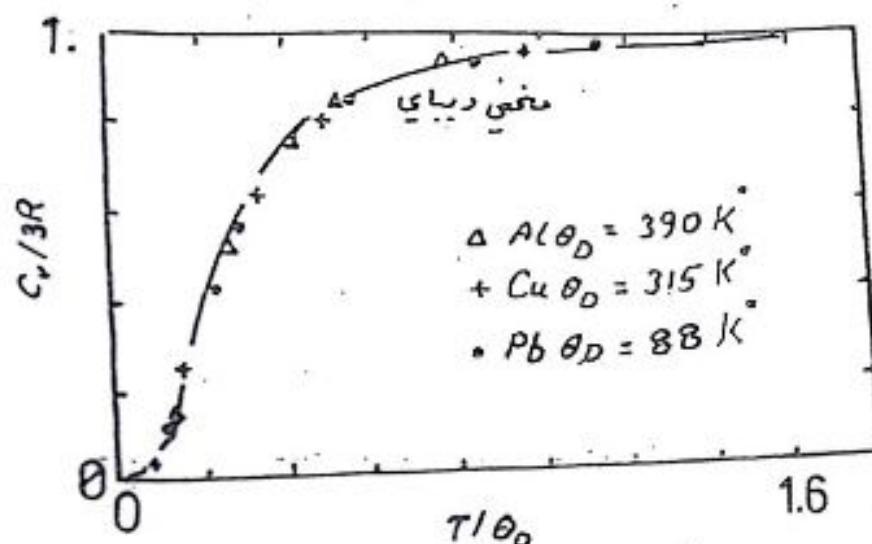
وضع كل من دولنوك وبتي في 1819 قانوناً عاماً للسعات الحرارية للمواد الصلبة فقد لاحظ دولنوك وبتي أن حاصل ضرب السعة الحرارية تحت ضغط ثابت للعناصر الصلبة في وزنها الذري يساوي 26.8 جول مطلاة<sup>-1</sup> . مول<sup>-1</sup> عند درجة حرارة الغرفة . إلا أن العناصر الصلبة الموجودة في بداية الجدول الدوري تمتلك سعات حرارية أقل عند درجة حرارة الغرفة كما أن السعات الحرارية لجميع المواد الصلبة تقترب من الصفر كلما اقتربت درجة الحرارة من الصفر المطلق . وقد لعب هذا القانون دوراً مهماً في ايجاد الاوزان الذرية للمواد الصلبة . وبين العالم بولتزمان أن قيمة السعة الحرارية للمواد الصلبة تحت خضم ثابت تقل بالانخفاض درجة الحرارة وتقترب من الصفر عند درجة الصفر المطلق .

ولاحظ العالم ديباي (Debye) أن السعة الحرارية عند درجات الحرارة الواطئة (التي تقل عند درجة 15 مطلاة) تتناسب مع مكعب درجة الحرارة المطلقة كما في المعادلة :

$$C_V = \frac{12}{5} \pi^4 R \left( \frac{T}{\theta_0} \right)^3 \quad (59.2)$$

حيث أن  $\theta_0$  ثابت لكل عنصر ويدعى ثابت ديباي  
أن هذه العلاقة تعد ملائمة لاجتياز معلومات حول السعة الحرارية في درجات  
تقارب الصفر المطلق حيث لا يمكن عملياً اجتياز هذه القيمة.

وعند رسم السعات الحرارية للعناصر الصلبة مقابل  $\frac{T}{\theta_0}$  كما هو في الشكل  
(10.2) يتضح أن هناك علاقة مشتركة بين العناصر.



الشكل (10.2) نتائج السعة الحرارية لعدد من العناصر الصلبة مقابل  $T / \theta_0$ .

ويمكن تفسير المد الأعلى للسعة الحرارية للصلب الناري (atomic solid) عند درجات الحرارة العالية بدلالة الميكانيك التقليدي كالتالي: يمكن اعتبار كل ذرة على أنها مهتز توافقي (harmonic oscillator) (أي أنها تهتز وفق حرارة توافقة بسيطة) بثلاث درجات للحرارة في اتجاه الاحداثيات الثلاث  $x$  و  $y$  و  $z$ . وبما أن المهزّ التوافقي يمتلك طاقة حركية إضافة إلى امتلاكه طاقة الجهد فان كل درجة حرية تساهم بـ  $RT$  من الطاقة الكلية اي ان

$$E_{vib} = E_{\text{حركية}} + E_{\text{جهد}} = \frac{3}{2} RT + \frac{3}{2} RT = 3RT \quad (60.2)$$

وبتفاضل المعادلة (60.2) :

$$C_v = \left( \frac{\partial E}{\partial T} \right)_T = 3R \quad (61.2)$$

أي ان كل درجة حرية تساهم بـ  $R$  في السعة الحرارية وبذلك فان  $3R = C_v$

ان نجاح نظرية ديباي في الربط بين السعات الحرارية المقاسة ودرجة الحرارة قد اعطى ثقة كبيرة في التنبؤ بكيفية تغير السعة الحرارية عند الاقتراب من الصفر ويعنى ان نذكر ان معادلة ديباي عند درجات الحرارة المنخفضة تأخذ الصورة:

$$C_V = \alpha T^3$$

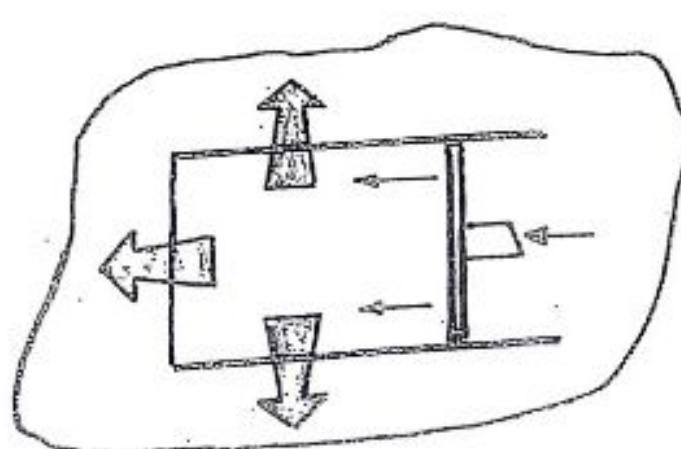
(62-2)

حيث ان  $\alpha$  ثابت مميز للمادة.  
ويمكن حساب السعة الحرارية للمركبات الصلبة وبصورة تقريبية من جمع 101 السعات الحرارية للفناصر المكونة لهذه المركبات مثلاً السعة الحرارية لمركب كبريتيد الرصاص (PbS) تساوي 51.46 جول لكل درجة عند درجات الحرارة الاعتيادية، إن في حين ان السعة الحرارية للرصاص تساوي 26.36 جول لكل درجة وللكبريت اكبر من 23.01 جول لكل درجة وبجمع القيمتين نحصل على القيمة 49.37 جول لكل درجة اللازمة المستوددة التمدد.

## 6.2 العمليات الايدياتية Adiabatic Processes

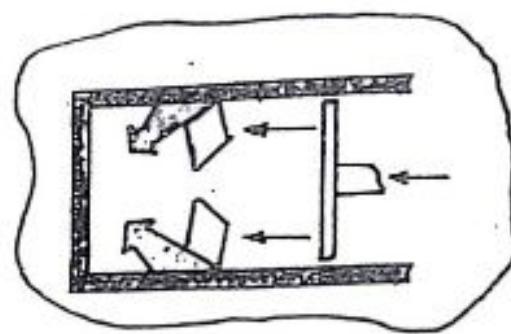
إن العملية الايدياتية ، كما ذكرنا آنفاً ، هي العملية التي تحصل دون امتصاص batic أو فقدان حرارة أي أن النظام معزول وبذلك فإن  $q = 0$  ، أما العملية الايزوثرمية فيسمح فيها بتبادل الحرارة لذا تبقى درجة الحرارة ثابتة . فعندما يتقلص الغاز ايزوثرميأً فإن سرعة الجزيئات تزداد وتضرب جدران الوعاء بقوة لو أكبر وينتقل هذا الاصطدام الى المحيط الخارجي وعندئذٍ تصبح حركة الجزيئات عشوائية وبذلك فإن شغل التقلص ينحل الى طاقة حرارية تسرب للمحيط كما يظهر في الشكل (11.2).

وبالـ.



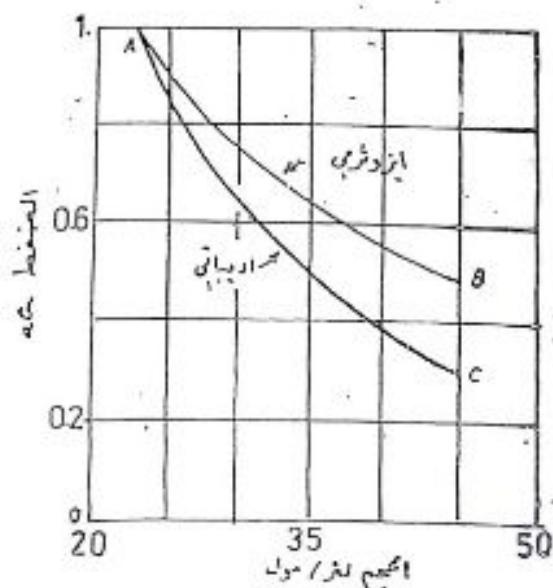
الشكل (11.2) . التقلص الايزوثرمي يصحبه تسرب للحرارة من النظام الى المحيط لكي تبقى درجة الحرارة ثابتة .

ومن الناحية الأخرى عندما يتقلص الغاز اديباتياً لا يحدث انتقال للحرارة من أو إلى المحيط لأن النظام معزول لهذا فإن الجزيئات المعلقة تضرب جدران الوعاء المعزولة التي لا يمكنها أن تنقل الحرارة خارج النظام . إن التصادمات مع الجزيئات الأخرى للنموذج يجعل الحركة المعلقة للجزيئية الواحدة عشوائية في اتجاهها وتنترك في ذلك مع جميع الجزيئات الأخرى . لذا فإن الزيادة في الطاقة الداخلية تظهر بشكل ارتفاع في درجة حرارة الغاز المضغوط وتخزن هذه الطاقة داخل النظام كما يظهر في الشكل (12.2) .



الشكل (12.2) : التقلص الاديباتي (المزول) يصحب ارتفاع في درجة حرارة النظام .

من هذا يتضح أن التقلص الاديباتي يكون مصحوباً بارتفاع في درجة الحرارة بينما التمدد الاديباتي ينتج عنه انخفاض في درجة الحرارة أو بروادة الغاز . ويمكن رسم الضغط مقابل الحجم للتمدد الايزوترمي والايديباتي كما هو في الشكل (13.2) .



الشكل (13.2) : التمدد الايزوترمي والايديباتي لغاز مثالي .

إن مولاً واحداً من الهيليوم عند النقطة A يشغل بحجاً مقداره 22.4 لترٍ تحت 1 جو و 0°C وعندما يتعدد الغاز إلى B أيزوثرميّاً وعكسياً فإن الحجم الذي يشغله يصبح 44.8 لترٌ عند 0.5 جو و 0°C . بينما عندما يتعدد مول واحد من نفس الغاز عند A اديبaticًا إلى ضغط قدره 0.5 جو فإنه يشغل بحجاً مقداره 33.6 لترٌ عند درجة حرارة 66°C ، ولو سمح للغاز بالتمدد أكثر إلى حجم 44.8 لترٌ عند C (نفس حجم الغاز عند تعدده أيزوثرميًّا) فإن درجة الحرارة والضغط سيصبحان 101°C و 0.32 جو .

إن الشغل المنجز في عملية التمدد الأيزوثرمي العكسي للغاز مثلاً بالمساحة AB أكبر من الشغل المنجز في عملية التمدد الadiabatic والممثل بالمساحة AC . وتجهز الطاقة اللازمة للقيام بالشغل الإضافي في التمدد الأيزوثرمي من الحرارة المتصلة من المستودع الذي تبقى درجة حرارته ثابتة ، بينما تأتي الطاقة اللازمة لانجاز شغل التمدد الadiabatic من انخفاض درجة حرارة الغاز نفسه

### 1.6.2 العلاقة بين الحجم ودرجة الحرارة في النظام الadiabatic :

**Relation between volume and Temperature In Adiabatic systems**

لو أخذنا بنظر الاعتبار التمدد الadiabatic العكسي لمول من الغاز الثاني ، بما أن  $\delta = 0$  في العملية الadiabaticية واستناداً للقانون الأول فإن

$$dE = \delta\omega = - PdV \quad (63.2)$$

وبالرجوع إلى المعادلة التي تمثل العلاقة بين  $dE$  ودرجة الحرارة ،

$$dE = C_v dT \quad (64.2)$$

فإن الشغل الناتج في عملية التمدد الadiabatic العكسي للغاز الثاني يمكن أن يُمثل بالمعادلة الآتية :

$$\omega_{rev} = - \int_{T_1}^{T_2} C_v dT \quad (65.2)$$

ويربط المعادلتين (63.2) و (64.2) نحصل على

$$C_V dT = - P dV$$

$$P = \frac{RT}{V} \quad (66.2)$$

وللول واحد من الغاز الثاني

$$C_V dT = - RT \frac{dV}{V} \quad (67.2)$$

$$C_V \frac{dT}{T} = - R \frac{dV}{V} \quad (68.2)$$

فإذا كان  $V_1$  حجم 1 مول من الغاز عند درجة  $T_1$  و  $V_2$  الحجم عند درجة الحرارة النهائية  $T_2$  وإذا كانت  $C_V$  لا تعتمد على درجة الحرارة فإن نتيجة التكامل تعطى بـ :

$$C_V \ln \frac{T_2}{T_1} = - R \ln \frac{V_2}{V_1} \quad (69.2)$$

ويلاحظ من المعادلة (69.2) أن العلاقة بين درجة الحرارة والحجم هي علاقة عكسية أي عند التمدد الأديبaticي سيكون  $V_1 < V_2$  بينما  $T_1 > T_2$  أي أن الغاز سيرد وبعكس ذلك فإن التقلص الأديبaticي يؤدي إلى ارتفاع في درجة الحرارة ..

المثال (10.2)  
احسب الزيادة في درجة الحرارة عندما يتقلص مول من الغاز أديبaticamente من 44.8 لتر عند 0°C إلى 22.4 لتر. إذا علمت أن السعة للهيليوم تحت حجم ثابت ( $C_V$ ) ثابتة وتساوي 12.54 جولاً لكل درجة لكل مول. (لاحظ أنه من الضروري التعبير عن  $R$  بنفس الوحدات).

$$C_V \ln \frac{T_2}{T_1} = - R \ln \frac{V_2}{V_1}$$

الحل :

$$(12.54)(2.303) \log(T_2 / 273) = (-8.314)(2.303) \log(22.4 / 44.8)$$

$$\log T_2 = - (8.314 / 12.54) \left( \log \frac{1}{2} \right) + \log 273$$

$$T_2 = 432.4 \text{ K}$$

$$159.4 = 273 - 432.4$$

**2.6.2 العلاقة بين الضغط والحجم في النظام الadiabatic :**  
**Relation between pressure and Volume in adiabatic system**

يمكن اعادة كتابة المعادلة (69.2) بالآتي:

$$\frac{T_2}{T_1} = \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^{R/C_V} \quad (70.2)$$

وإذا ان  $C_P - C_V = R$  ، فإن:

$$\frac{T_2}{T_1} = \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^{C_P - C_V / C_V} \quad (71.2)$$

وإذا كانت النسبة  $\gamma = \frac{C_P}{C_V}$  ، فإن

$$\boxed{\frac{T_2}{T_1} = \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^{\gamma - 1}} \quad (72.2)$$

وللغاز المثالي

$$\frac{T_2}{T_1} = \frac{P_2 V_2}{P_1 V_1} \quad (73.2)$$

وبربط المعادلة (73.2) مع المعادلة (72.2) نحصل على

$$\frac{P_2}{P_1} = \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^{\gamma}$$

او

$$P_1 V_1^{\gamma} = P_2 V_2^{\gamma} \quad (74.2)$$

المثال (11.2) :

نجدت ثلاثة مولات من غاز مثالي سمعته الحرارية تحت حجم ثابت = 20.8 جول . مطلقة  $-1^{-1}$  مول عكياً وادبياتياً من ضغط أولى قدره 15 جو ودرجة حرارة 365 مطلقة إلى ضغط نهائياً مقداره جو واحد . جد (أ) درجة الحرارة النهائية للغاز (ب) الشغل المنجز على الغاز (ج) التغير في الطاقة .

الحل :

أـ باستخدام المعادلة

$$\frac{T_2}{T_1} = \left( \frac{P_2}{P_1} \right)^{R/C_P} = \left( \frac{P_2}{P_1} \right)^{R/C_V + R}$$

$$T_2 = (365) \left( \frac{1}{15} \right)^{8.314 / (20.8 + 8.314)}$$

$$= 365 \left( \frac{1}{15} \right)^{0.286}$$

$$= 365 (0.461)$$

$$= 168 \text{ K}$$

$$\Delta E = \omega, 0 = q \quad \text{بـ بما أن}$$

$$\Delta E = \int n C_V dT = n C_V \Delta T$$

لذا فإن

$$\Delta E = \omega = (3 \text{ mol}) (208 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \text{ K}^{-1}) (168 - 365) \text{ K}$$

$$= -12290 \text{ J} \approx 12300 \text{ J}$$

ما يدل على أن النظام قام بشغل 12,300 جول على المحيط

المثال (12.2) :

تقاس 2 مول من غاز مثالي عكياً وادبياتياً من  $T_1 = 200$  مطلقة و  $P_1 = 3$  جول واستهلك في العملية شغلاً قدره 900 جول . اذا علمت ان  $C_V = \frac{3}{2} R$

ممثلة بـ ١ جول احسب اولاً درجة الحرارة النهائية والضغط النهائي للغاز ثم احسب مقدار التغير في الطاقة.

الحل :  
قبل البدء بحل السؤال لا يعلم ان السائل منجز من قبل المحبط على النظام لذا  
 $\Delta E = \omega = + 900 \text{ J}$

$$\Delta E = \int n C_v dT = n C_v \Delta T = 900 \text{ J}$$

$$\therefore \Delta T = \frac{900 \text{ J}}{n C_v} = \frac{900 \text{ J}}{(2 \text{ mol})(3/2 \times 8.314 \text{ J/mol} \cdot \text{K})} =$$

$$\Delta T = 36.1 \text{ K}$$

$$T_2 = 36.1 + T_1 = 36.1 + 200 = 236.1 = 236 \text{ K}$$

لحساب  $P_2$  تستخدم المعادلة

$$\frac{P_2}{P_1} = \left( \frac{T_2}{T_1} \right)^{C_p/R}$$

أو

$$P_2 = P_1 \left( \frac{T_2}{T_1} \right)^{C_p + R/R} = (1 \text{ atm}) \left( \frac{236}{200} \right)^{(3/2R + R)/R}$$

$$\propto n C_v \Delta T$$

$$= 1.5 \times \frac{3R}{2} \times 36.1$$

$$= (1 \text{ atm}) \left( \frac{236}{200} \right)^{5/2} = (1 \text{ atm})(1.51)$$

$$= 1.5 \text{ atm}$$

لذا فإن التغير في الطاقة

$$\Delta E = \omega = 900 \text{ J}$$

٤.٥ العلاقة بين الضغط ودرجة الحرارة في النظام الا迪بatic :  
 Relation between Pressure and Temperature in Adiabatic System

من العلاقة :

$$C_V \ln \frac{T_2}{T_1} = R \ln \frac{V_1}{V_2} \quad (75.2)$$

وللغاز المثالي

$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{P_2 T_1}{P_1 T_2} \quad (76.2)$$

وبالتعويض في المعادلة (75.2) وترتيب المعادلة

$$C_V \ln \frac{T_2}{T_1} = R \ln \frac{P_2 T_1}{P_1 T_2}$$

$$C_V \ln \frac{T_2}{T_1} = R \ln \frac{P_2}{P_1} + R \ln \frac{T_1}{T_2}$$

$$(C_V + R) \log \frac{T_2}{T_1} = R \log \frac{P_2}{P_1}$$

$$C_P \log \frac{T_2}{T_1} = R \log \frac{P_2}{P_1}$$

حصل على :

$$\boxed{\frac{T_2}{T_1} = \left( \frac{P_2}{P_1} \right)^{R/C_P}}$$

أو

(77.2)

٤.٦ شغل التمدد العكسي في العملية الا迪بaticية  
 Work done in a reversible adiabatic expansion

من المعادلة (65.2) نحصل على :

$$\omega = -C_V (T_2 - T_1) \quad (78.2)$$

تعويض عن  $T = \frac{PV}{R}$  في المعادلة (78.2) نحصل على

$$\Delta E = \omega = C_V (T_2 - T_1)$$

$$-\omega = P_2 (V_2 - V_1) = P_2 \left( \frac{n R T_2}{P_2} - \frac{n R T_1}{P_1} \right)$$

وبساواة المعادلين لـ  $\omega$  نحصل على

$$-C_V (T_2 - T_1) = \left( \frac{n R T_2}{P_2} - \frac{n R T_1}{P_1} \right)$$

ان المجهول الوحيد في هذه المعادلة هو  $T_2$

$$-\frac{3}{2} nR (T_2 - 273.2) = 1 \left( \frac{n R T_2}{1} - nR \frac{273.2}{10} \right)$$

$$T_1 = 174.8^\circ K$$

ثم ان

$$\Delta E = \omega = \frac{3}{2} nR (174.8 - 273.2)$$

$$\Delta E = -5474 \text{ جول}$$

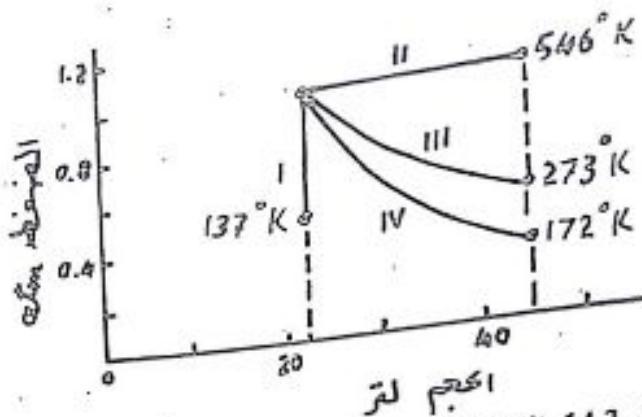
لاحظ ان برودة الفاز الحاضلة في حالة التمدد الاديبatic غير العكسي وكذلك الشفل المنجز أقل مما في حالة التمدد الاديبatic العكسي.

### 5.6.2 ملخص لأنواع تغيرات الحالة

في الشكل 14.2 تظهر أربعة أنواع رئيسية لتبدل حالة الفاز المثالي مبينة في شكل واحد . وفي كل حالة يمثل الشفل بالمساحة تحت المنحنى الذي يمثل تغير تلك الحالة . وعند حصول تغير تحت حجم ثابت فان هذه المساحة تساري صفر لأنه لا يوجد شفل منجز في هذه الحالة . ويكون الشفل المنجز تحت الظروف الايديبatic أقل من الشفل المنجز عندما تم التغيرات تحت درجة حرارة ثابتة (ايزوثرمية) .

العلاقات المهمة للفاز المثالي : لأي تغير عكسي كان أو غير عكسي تنطبق العلاقات الآتية :

$$dE = C_V dT, dH = C_p dT$$



الشكل 14.2 الانواع الاربعه الرئيسيه لتبديلات المقاله

I تحت حجم ثابت (ايزوكورم)      III درجة حرارة ثابتة (ايزوثيرم)  
 II ضغط ثابت (ايزوبارية)      IV ادباتية

والعمليات الاربع المذكورة اعلاه يمكن تلخيص ما يلى :

العملية الايزوثرمية :

$$dE = 0, dH = 0$$

$$\omega = RT \ln \frac{V_2}{V_1} = RT \ln \frac{P_1}{P_2}$$

العملية الايزوبارية :

$$dH = C_p dT, q = \Delta H = \int C_p dT$$

$$\omega = P\Delta V = R\Delta T$$

العملية الايزوكوريه :

$$dE = C_v dT, q = \Delta E = \int C_v \Delta T$$

$$\omega = 0$$

العملية الادباتية :

$$q = 0, dE = -d\omega \text{ or } C_v dT = -PdV$$

$$C_v \ln \frac{T_2}{T_1} = -R \ln \frac{V_2}{V_1}$$

$$C_p \ln \frac{T_2}{T_1} = +R \ln \frac{P_2}{P_1}$$

ينتهي في  
ير تلك  
نر لأنه  
ديباتية  
مية ) .

تنطبق

## ٦.٦.٢ خلاصة في حساب الكميات الترمودينميكية في القانون الأول

$\Delta H, \Delta E, \omega, q$  يمكن تلخيص الطرائق الترمودينميكية لحساب الكميات في أي عملية.

### أ - حساب $q$

(١) العملية الادبية: ان ابسط حالة هي العملية الادبية حيث ان  $q = 0$  من التعريف.

(٢) عمليات التسخين: من تعريف السعة الحرارية  $dq = C dT$  ، حيث أننا يجب أن نستخدم السعة الحرارية الملاحة للعملية. وكما بينما فان  $q$  هي ليست دالة للحالة ولكنها تعتمد على المسار المستخدم للوصول من الحالة ١ إلى الحالة ٢ . ان أكثر الحالات شيوعاً (وبالاخص في حالة السوائل والمواد الصلبة) هي حالة التسخين تحت ضغط ثابت حيث تستخدم  $C_p$  وكذلك التسخين تحت حجم ثابت حيث تستخدم  $C_v$ .

(٣) عملية عكسيّة تشمل على تبدل الحالة (الطور) (مثل ذوبان الثلج أو الججاد الماء عند ٠°C وضغط ١ جو) فان  $q \neq 0$  ويمكن استخدام الحرارة الكامنة لتبدل الطور المقاسة عملياً لايجاد  $q$  .

(٤) في بعض الاحيان يكون من الأسهل استخدام القانون الاول  $\Delta E = q + \omega$  لحساب  $q$  مثلاً في العملية الايزوثرمية للفاز الحقيقي  $\Delta E = 0$  وبذلك فان  $\omega = -q$  حيث ان  $\omega$  تعطى بـ  $\omega = -nRT \ln \frac{V_1}{V_2}$

### ب - حساب $\omega$ :

سنعالج الحالات التي يكون فيها الشغل ناتجاً من التمدد أو التقلص من نوع

P-V  
- ١- ففي حالة تغير الحجم عكسياً  $\int_1^2 P dV = -\omega$  (نظام مغلق وعملية عكسيّة) إن ايجاد  $\omega$  من هذه المعادلة يعتمد على معرفة كيفية تغير P خلال العملية ، وتعد :

-i- ابسط حالة هي العملية التي تم تحت ضغط ثابت حيث ان  $\omega = -P \Delta V$  ، اذا كانت T ثابتة (عملية ايزوثرمية) فإن للفاز الثاني  $P = nRT / V$

$$\omega = -nRT \ln \frac{V_2}{V_1}$$

ii- اما اذا كانت  $T$  لغاز المثالي غير ثابتة فيجب ان نعرف علاقتها بالحجم (كيفية تغيرها مع الحجم) لايجاد التكامل الخطى وحساب  $\omega$

- 2 لعملية تحت حجم ثابت  $\omega = 0$
- 3 اذا علمت  $q, \Delta E$  يمكن حساب  $\omega$  من القانون الاول  $\omega = \Delta E - q$

مثلاً لغاز مثالي في العملية الادبياتية فإن  $d\omega = dE = C_V dT$

وإذا علمت  $C_V dT$  يمكن اجراء التكامل لحساب  $\omega$ . وبصورة عامة فإن الترموداينمك لا يستخدم لحساب  $\omega$  في العمليات الميكانيكية اللاعكستية إلا ان هناك نوعاً من العمليات غير العكستية يجب فيها  $\omega$  مباشرة . كما في حالة التمدد غير العكسي في الفراغ (تجربة جول)  $\omega = 0$  وذلك لأنها الحركة الوحيدة الموجودة خلال النظام.

#### حساب $\Delta E$ :

- 1 عندما يتم حساب  $q$  و  $\omega$  يمكن حساب  $\Delta E$  من القانون الاول الذي يمثل بالعلاقة  $\Delta E = q + \omega$  لنظام مغلق . (أي معادلة تشتمل على  $q$  و  $\omega$  تطبق فقط على الانظمة المغلقة لأن كلاً من  $q$  و  $\omega$  تعد غير معرفتين في الانظمة المفتوحة).

2 وهناك طريقة اخرى لحساب  $\Delta E$  لنظام المغلق عند الاتزان .

$$dE = C_V dT, \Delta E = \int_1^2 C_V dT = q_V \quad \text{ثابت}$$

- 3 بما ان  $\omega = 0$  للعملية التي تم تحت حجم ثابت ، فإن  $\Delta E$  يجب ان تساوى  $q$ .

4 وفي حالات معينة يكون من الاسهل ايجاد  $\Delta H$  بدلاً من  $\Delta E$  ، وبمعرفة  $\Delta H$  يمكن من السهل ايجاد  $\Delta E$  من خلال العلاقة :

$$\Delta H = \Delta E + \Delta(PV)$$

#### حساب $\Delta H$

- 1 عند هذه المرحلة لدينا ثلاثة طرائق لحساب  $\Delta H$  يمكن حساب  $\Delta H$  لأى عملية بشرط ان تكون أولاً قد توصلنا الى حساب  $\Delta E$ .

-2 - الطريقة الثانية تكون مقتصرة على العمليات التي تحدث تحت ضغط ثابت ،  
التي بينا فيها ان  $\Delta H = q_p$  . ولحلية ثابتة الضغط يكون من الاسهل  
حساب  $\Delta H$  أولاً ثم حساب  $\Delta E$  وهناك عمليتان مفروقتان يمكن ان تنا

تحت ضغط ثابت وهما .

-1 - أ - تبدل الطور العكسي تحت ضغط ثابت وتحسب  $\Delta H$  هنا من الحرارة

-2 - الكامنة لانتقال الطور مثلأ الحرارة الكامنة القاسية لانصهار  $H_2O$  عند

-3 - 0°C وضغط قدره جو واحد هي 79.7 سعرة / غم لذا فإن  $\Delta H = 1436$

-4 - سعرة لكل مول ، ولنجاد الماء عند 0°C وضغط جو واحد فإن

-5 -  $\Delta H = 1436$  سعرة لكل مول (  $q_p$  سالبة للنجاد حيث ان الحرارة

-6 - تسرى من النظام والى المحيط خلال عملية الانجاد للنظام السائل ) .  
ب - التسخين العكسي تحت ضغط ثابت دون حصول تغير في الحالة

$$\Delta H = q_p = \int_{T_1}^{T_2} C_p dT \quad P \text{ ثابت}$$

-7 - 3 - الطريقة الثالثة لحساب  $\Delta H$  مقتصرة على الغاز المثالى :

$$\Delta H = \int_{T_1}^{T_2} C_p dT \quad \text{ثم حساب } \Delta H \text{ باستخدام}$$

$$\Delta H = \Delta E + \Delta(nRT) = \Delta E + nR \Delta T$$

## مسائل

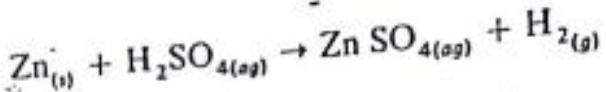
1- غاز مثالي ينتج شفلاً قدره 475 جولاً في عملية تمدد ايزوثرمي عكسي ، اذا كان  $P_1 = 1$  جو ،  $P_2 = 0.1$  جو ، احسب  $\Delta H$ ,  $\Delta E$ ,  $q$  لهذا التمدد.

2-

ما مقدار الشفل اللازم لتبخير 37.2 غم من الماء ؟

3- احسب  $\Delta H$ ,  $\Delta E$ ,  $q$ ,  $w$  للتمدد الايزوثرمي العكسي لـ 1.5 مول من  $He$  عند  $K = 120^\circ$  من  $P_1 = 5$  جو الى  $P_2 = 1$  باستخدام معادلة فان درفال.

4- احسب مقدار الشفل المنجز في التفاعل الآتي :



عندما يجمع 1 مول من غاز  $H_2$  عند  $K = 273$  و 1 جو (اهمل التغير في الحجم عدا حجم الغاز).

5-

وعاء يحتوي على 20 لترًا من النتروجين المضغوط عند 10 بار و  $25^\circ C$ . احسب الشفل الاقصى (بالمجول) الذي يمكن الحصول عليه عندما يصبح للغاز بالتمدد الى 1 بار (أ) ايزوثرميًا (ب) عكسيًا.

6-

حصر مول من غاز مثالي عند  $25^\circ C$  في اسطوانة مزودة بمكبس تحت ضغط قدره 100 جو . وتم تخفيض الضغط على الغاز براحل ثلاث : أولاً الى 50 جو ، ثُم الى 20 جو واخيراً الى 10 جو . احسب الشفل المنجز من قبل الغاز خلال هذه التمددات الايزوثرمية غير العكسية وقارن النتيجة مع الشفل المنجز عندما يتمدد الغاز عكسيًا من 100 جو الى 10 جو عند  $25^\circ C$ .

7-

سحق لـ 5 مول من غاز مثالي ثنائي الذرة بالتمدد ايزوثرميًا عند  $25^\circ C$  من  $0.02$  الى  $0.100 \text{ cm}^3$ .

احسب  $\Delta H$ ,  $\Delta E$ ,  $q$  و  $w$  اذا تم التمدد (أ) عكسيًا (ب) ايزوباريًا ضد ضغط جوي مقداره 1.0 جو .

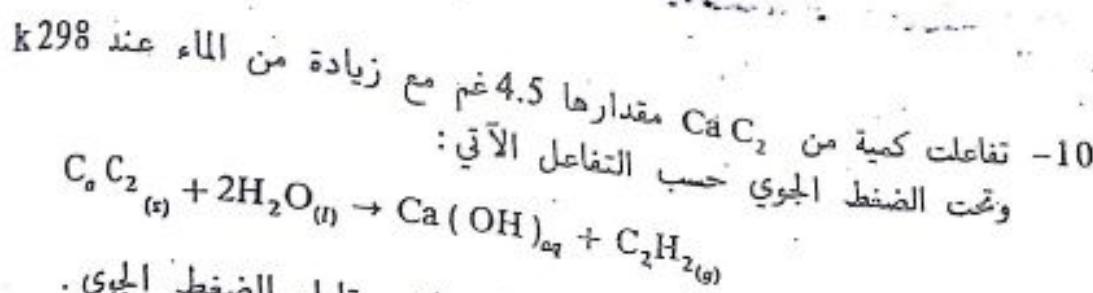
8-

تمدد 1 مول من البخار ايزوثرميًا وعكسيًا من  $1.0 \text{ dm}^3$  الى  $10 \text{ dm}^3$  عند  $500^\circ C$  احسب الشفل المنجز بافتراض (أ) الغاز مثالي (ب) الغاز يطبع معادلة فان درفال اذا كانت قيم الثوابت  $a = 5.464 \text{ dm}^3$  جو .

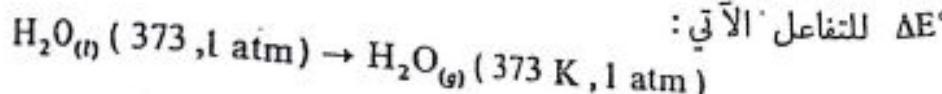
مول  $-1$  ،  $b = 0.03049 \text{ dm}^3 \text{ mol}^{-1}$

9-

تمدد 2 لتر من  $N_2$  عند  $0^\circ C$  وضغط 5 جو ايزوثرميًا تحت ضغط ثابت 1 جو الى ان اصبح ضغط الغاز 1 جو . افرض ان الغاز مثالي ، ماقيم  $\Delta H$ ,  $\Delta E$ ,  $q$  و  $w$  للعملية ؟



- احسب الشغل المبذول من قبل غاز الاستيلين مقابل الضغط الجوي.
- 11- عند ضغط 1 جو و 273 k اعطيت الحجم المolarية لسائل الماء وبخار الماء على التبالي. اذا بالقيمة  $1.88 \times 10^{-5} \text{ م}^3$  وكانت حرارة تبخر الماء 40.79 كيلوجول . مول  $\Delta H^\circ$  . احسب  $\Delta E^\circ$  للتفاعل الآتي:



- 12- سمح لـ 65 غم من غاز الزيون الموجود في وعاء تحت ضغط 2 جو ودرجة حرارة الفرفة بالتمدد اديبياتياً (أ) عكسيًا الى 1 جو بـ مقابل 1 جو. اذا علمت ان درجة الحرارة الاولية 298 k مادرجة الحرارة النهائية في كل حالة .

- 13- سمح لمول من نوذج فلوروكريون بالتمدد اديبياتياً وعكسياً الى ضعف حجمه وانخفضت درجة الحرارة في هذه العملية من 298 k الى 248.4 k . ماقبة C<sub>v</sub> لهذا الفاز .

- 14- اذا كانت قيمة  $\mu$  للهواء عند 0 جو تساوي 0.249 مطلقة . جو  $^{-1}$  عند ضغط 20 جو وتساوي 0.266 مطلقة . جو  $^{-1}$  عند 1 جو . ما مقدار ما يعادله الفاز من تبريد بالتقريب عند تمده .

- 15- احسب التغير في الطاقة الداخلية عند تبخير 2 غم من الايثانول عند درجة غليانه الاعتيادية ، اذا كانت حرارة تبخر الايثانول تساوي 857.7 جول غم  $^{-1}$  . الحجم النوعي لبخار الايثانول يساوي 607 سم  $^3$  . غم  $^{-1}$  . اهمل حجم السائل

- 16- سخن مول من غاز النتروجين من 0 الى 110 جم تحت ضغط 2 جو . احسب (أ) التغير في الانثالبي (ب) التغير في الطاقة الداخلية بافتراض ان النتروجين يسلك سلوك الفاز الثاني . اذا علمت ان معدل السعة الحرارية للنتروجين تحت ضغط ثابت = 1.021 جول . مطلقة  $^{-1}$  . غم  $^{-1}$  .

- 17- تمدد مول من غاز مثالي  $C_p = \frac{5}{2} R$  اديبياتياً من 600 k عند 70 جوالى ضغط نهائى 1.0 جو . احسب  $\Delta E$  و  $\Delta H$  لهذا التغير اذا  $\Delta H$  أ - عكسيًا ب - لا عكسيًا مقابل ضغط ثابت 1 جو .

18- تعدد 3 مول من غاز  $\text{CO}$  اديباتياً وعكسيّاً من  $T_1 = 400\text{ K}$  و  $P_1 = 1.0\text{ جو}$  الى  $P_2 = 0.1\text{ جو}$ . احسب درجة الحرارة النهائية  $\Delta E$  هذه العملية اذا علمت ان  $C_p = C_v + \frac{R}{2}$  ، عندما يسلك غاز  $\text{CO}$  أ - سلوكاً مثاليّاً ب - سلوك الفاز الحقيقي.

19- اذا كان  $C_p = H_2\text{O} = 75.5\text{ جول مطلقة}^{-1}\cdot\text{مول}^{-1}$  ، كثافة الماء عند  $0^\circ\text{C} = 0.9998\text{ كجم}\cdot\text{دسم}^{-3}$  ، كثافة الماء عند  $99^\circ\text{C} = 0.9584\text{ كجم}\cdot\text{دسم}^{-3}$  . جد  $\Delta E$  و  $q$  عند تسخين 1 مول من  $\text{H}_2\text{O}$  ايزوباريّاً عند  $1.0\text{ جو}$  من  $0^\circ\text{C}$  الى  $99^\circ\text{C}$ .

20- اذا كانت  $C_p = Cl_2 = 34.0\text{ جول مطلقة}^{-1}\cdot\text{مول}^{-1}$  عند  $300\text{ K}$  . جد درجة الحرارة النهائية  $T$  والضغط النهائي عندما يتمدد 0.76 مول من  $Cl_2$  اديباتياً وعكسيّاً من  $V_1 = 32.72\text{ دسم}^3$  و  $T_1 = 290\text{ K}$  الى  $V_2 = 41.6\text{ دسم}^3$ .

21- تعدد مول من غاز مثالي احادي الذرة كان في البداية عند  $300\text{ K}$  وضغط 15 جو الى ضغط نهائي 1 جو وقد تم التمدد خلال الطرق الأربع المختلفة الآتية : (أ) ايزوثيرميّا عكسيّاً (ب) ايزوثيرميّا لاعكسيّاً (ج) اديباتيّاً عكسيّاً (د) اديباتيّاً لاعكسيّاً مقابل ضغط 1 جو. في كل حالة من الحالات اعلاه احسب  $\Delta H, \Delta E, w, q$ .

22-وعاء يحتوي على 20 لترًا من غاز النتروجين المضغوط في 10 جو و  $25^\circ\text{C}$  . احسب أعلى شغل يحصل عليه عندما يسمح للغاز بالتمدد الى ضغط جوي واحد أ - في عملية ايزوثيرمية ب - في عملية اديباتية.

23- تعدد 7 مول من غاز احادي الذرة تحت ضغط ثابت من ضغط  $P = 2\text{ جو}$  و  $T = 250\text{ K}$  الى ثلاثة اضعاف حجمه الاولى. احسب  $\Delta E, w, q$

24- 5 مول من الفاز المثالي احادي الذرة تعدد من ضغط أولى 1 جو ودرجة حرارة  $310\text{ K}$  الى ثلاثة اضعاف حجمه الاول . احسب الضغط النهائي ودرجة الحرارة النهائية.

25- تعدد مول من غاز مثالي احادي الذرة عند  $0^\circ\text{C}$  وضغط 1 جو اديباتيّاً الى حجم 67.2 لترًا . احسب التغير في الطاقة الداخلية للغاز والتغير في الانثالبي .

26- اذا افترضنا ان  $\text{CH}_4$  يسلك سلوك الفاز المثالي ، جد  $T, \Delta E, q$  النهائية و الحجم النهائي للتمدد الاديباتي المكسي لـ 2 مول من الفاز من  $k_{400} = 1.31$  و  $2\text{ جو}$  الى  $0.2\text{ جو}$  اذا علمت ان  $L = \text{CH}_4$

27 - تبخرت 5 غرامات من ثاني أوكسيد الكربون الصلب في وعاء حجمه 100 سم<sup>3</sup> عند درجة حرارة الغرفة . احسب الشغل المنجز عندما يسمح للنظام بالتمدد تحت ضغط 1 جو (أ) ايزوثرميًّا مقابل ضغط ثابت 1 جو (ب) ايزوثرميًّا عكسيًّا .

28 - تمدد مول واحد من غاز الاوكسجين من حجم 10 لتر عند درجة حرارة 25°C الى 50 لترًا عند 100°C . احسب الحرارة المستهلكة والشفل المنجز والتغير في الطاقة الداخلية للنظام خلال هذه العملية اذا تم التمدد ببارين .

أ - سخن الغاز عند حجم ثابت الى 100°C وبعدها تمدد ايزوثرميًّا عكسيًّا الى حجم 50 لتر  
ب - تمدد الغاز ايزوثرميًّا عكسيًّا الى حجم 50 لتر وبعدها سخن الى 100°C عند حجم ثابت .

29 - تم تسخين كيلوغرام واحد من الماء بصورة تامة وحتى تبخره كلًّا . احسب  $\Delta H$ ,  $\Delta E$ ,  $q$ ,  $w$  لهذه العملية على ان قيمة  $\Delta H$  اللازمة لتبخر الماء عند درجة غليانه تبلغ 40.6 كيلو جول . مول<sup>-1</sup> .

30 - تم تسخين مول واحد من كاربونات الكالسيوم في درجة حرارة 700°C وحتى بلوغ تفككها التام . اوجد مقدار الشغل المنجز في حالة تمام عملية التسخين (أ) في نظام مغلق (ب) في نظام مفتوح .

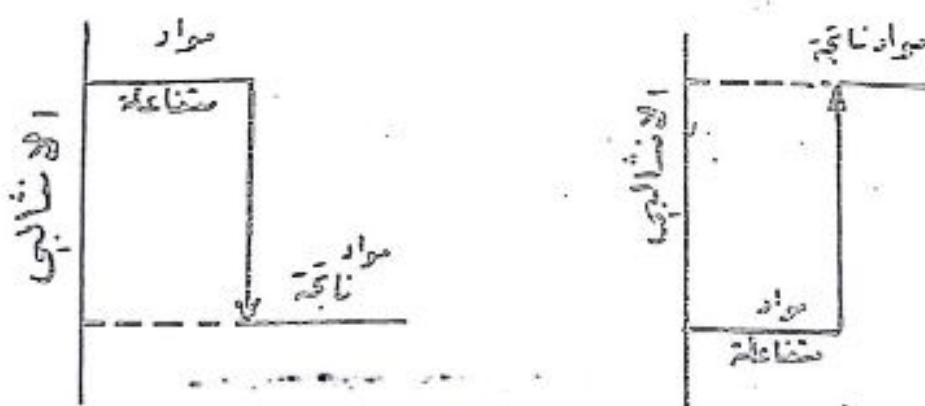
الفضل لله

الكييماء الحرارية  
Thermochenustry

### 1.3 الكيمياء الحرارية : Thermocchemistry

تعد الكيمياء الحرارية أحد فروع الكيمياء الفيزيائية التي تتعلق بدراسة التبدلات الحرارية المصاحبة للتحولات الكيميائية والفيزيائية . وهدف الموضوع إلى إيجاد كميات الطاقة المتبدلة أو المنتصبة بشكل حرارة في العمليات المختلفة وتطوير طرائق حاسب هذه الكميات دون اللجوء إلى التجربة ، وبذلك فإن الكيمياء الحرارية تعد أحد تطبيقات القانون الأول في الترموديناميك .

ويعبر عن المعلومات الكيميائية الحرارية عادة بكتابة معادلة التفاعل الكيميائي واعطاء قيم  $\Delta H$  أو  $\Delta E$  للتفاعل . ومن الناحية العملية يعد من الموضع الأساسية معرفة ما إذا كان التفاعل ماصاً للحرارة أو باعثاً للحرارة . فإذا ارتفعت درجة حرارة النظام فإن الحرارة يجب أن تتسرب إلى المحيط لكي يحتفظ النظام بدرجة حرارته ثابتة . ويطلق على مثل هذه التفاعلات بالتفاعلات الباعثة للحرارة (Exothermic reactions) وتكون كمية الحرارة  $q$  فيها سالبة أو  $\Delta H$  سالبة . وإذا ما انخفضت درجة حرارة التفاعل فإن الحرارة يجب أن تنتشر من المحيط إلى النظام لابقاء درجة حرارته ثابتة وتدعى هذه التفاعلات بالتفاعلات الماصة للحرارة (Endothermic Reactions) وتكون فيها  $q$  أو  $\Delta H$  موجبة . ويمكن توضيح حرارة التفاعل بدلاله التبديل في الانثالبي للنواتج والمواد المتفاعلة كما في الشكل (1.3) .



الشكل (1.3) :

- الانثالبي للمواد الناتجة أكبر من المواد المتفاعلة .
- المواد المتفاعلة تكتسب طاقة .
- التفاعل باعث للحرارة .
- الانثالبي للمواد الناتجة أصغر من المواد المتفاعلة .
- المواد المتفاعلة تفقد طاقة .
- التفاعل ماص للحرارة .

## ٢.٣ القياسات الحرارية : Calorimetric Measurements

تقاس كمية الحرارة المتصنة أو المنبعثة في التفاعل الكيميائي بواسطة المسعر موزونة من الماء الذي يوضع في وعاء التفاعل الحاط بكتبة الحرارة إلى الماء وبذلك يقاس الارتفاع في درجة حرارته باستخدام محوار حساب كمية الحرارة المنبعثة وذلك من حاصل ضرب الارتفاع في درجة الحرارة يمكن السعة الحرارية الكلية للنظام (أي للمسعر ومحوياته (مثل الماء أو مزيع التفاعل) أي أن  $dq = CdT$ , حيث  $C$  = السعة الحرارية و  $\delta T$  الفرق في درجات الوزن في السعة الحرارية للماء الحيط وذلك بوزن الماء ثم يضرب هذا بإجراء تجربة تحرر خلاطاً كمية معلومة من الحرارة ويستخدم نفس المسعر أو بادخال كمية معلومة من الحرارة بواسطة هيتر كهربائي.

وهناك جهاز أكثر دقة وأحكاماً وهو مسrer اللهب (flame calorimeter) الذي يستخدم لقياس انتشار الاحتراق لغازات والسوائل الظيارة حيث يدخل الهواء في مسرer الاحتراق وتؤدي الطاقة المنبعثة في التفاعل إلى تسخين الحمام المائي الحيط بالمسعر . ويقاس الارتفاع في درجة الحرارة الناتجة من احتراق كمية موزونة من المركب .

كما أن هناك نوعاً ثالثاً وهو مسrer التفجير (bomb calorimeter) وهو عبارة عن وعاء ثقيل مغلق ومندور في حمام مائي ممزوج ويوضع النموذج المعلوم الوزن المراد دراسته في وعاء التفاعل ويحرق كهربائياً في جو يحتوي على الاوكسجين تحت ضغط 20 جو ثم يقاس الارتفاع في درجة حرارة النظام .

وهناك مساعر حديثة وحسافة جداً يمكن بواسطتها اجراء القياسات الحرارية على كميات صنفية جداً من المادة . وتقد مثل هذه المساعر (Calorimeters) مهمة عند دراسة المواد قليلة التوفير غالباً الثمن كما في حالة التفاعلات البايولوجية المهمة .

إن الناحية المميزة في مسrer التفجير هي أنه يعمل تحت ظروف المحجم الثابت وبذلك فإن كمية الحرارة المنبعثة هي مقياس للطاقة الداخلية  $\Delta E$  وليس الانثالبي .

ليست جميع التفاعلات هي تفاعلات احتراق ، اذ اننا احياناً نهم بدراسة حرارة محلول (اثنالبي المحلول) ك محلول الملح في الماء .. ويكون عندئذ التجوء الى الطريقة المذكورة أعلاه حيث يضاف الملح الى الماء في الوعاء الممزوج ويقاس التغير في درجة الحرارة ثم يحسب التغير في الاثنالبي . وهناك اثنالبي التبادل وهو مقدار التغير في الاثنالبي الذي يصاحب تبادل الماء مع القاعدة .

### 3.3 حساب حرارة التفاعل تحت ضغط ثابت من حرارة التفاعل تحت حجم ثابت Calculation of the heat of reaction at constant Pressure from heat of reaction at constant Volume

هناك نوعان من التجارب الحرارية النوع الاول التجارب التي تم تحت حجم ثابت والنوع الثاني يتم تحت ضغط ثابت . وعندما يتم التفاعل في قنبلة مغلقة لا ينجز شفلاً من نوع  $PV$  لذا فإن القانون الاول يكتب  $\Delta E = P \cdot \Delta V$  ، وبذلك يمكن الحصول على الطاقة الداخلية للتفاعل مباشرة من قياس كمية الحرارة تحت حجم ثابت . وعندما يتم التفاعل تحت ضغط ثابت فإن القانون الاول يكتب بالصيغة  $\Delta H = q_p$  .

إن الكيميائيين يهتمون عادة بقيم  $\Delta H$  أكثر من قيم  $\Delta E$  وذلك لأن التفاعلات الكيميائية تم عادة تحت ضغط ثابت ، وعندما يتم ايجاد  $\Delta E$  في مسر التغيير فإنه يتضمن بالامكان الحصول على  $\Delta H$  من المعادلة التالية .

$$\Delta H = \Delta E + RT \Delta n \quad (1.3)$$

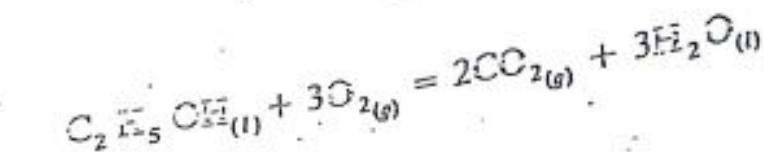
حيث ان  $\Delta n$  قليل عدد مولات النواتج الفازية ناقصاً عدد مولات المواد التفاعلية الفازية وتحمل حجم المواد السائلة والصلبة مقارنة بحجم المواد الفازية .

وتطبق المعادلة (1.3) بشرط ان يأخذ بنظر الاعتبار ان الفازات مثالية اي ان  $(RT \Delta n = P \Delta V)$

المثال (1.3) :

يمحرق سائل الايثانول  $C_2H_5OH_{(l)}$  تحت حجم ثابت وينتج عن احتراقه 1364.34 كيلوجول . مول $^{-1}$  عند 25°C . ما هي قيمة  $\Delta H^\circ$  لتفاعل الاحتراق الآتي :

الحل :



$$\Delta H = \Delta E + RT \Delta n$$

$$= -1364.34 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1} + (-1) (8.314 \times 10^{-3} \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}) (298.15 \text{ K})$$

$$= -1366.82 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

إن هذه الكمية تمثل كمية الحرارة النسبية عند احتراق الايثانول تحت ضغط ثابت.

#### 4.3 الظروف القياسية : Standard conditions

من الضروري تعريف الظروف أو الحالات القياسية بحيث يكون هناك تفاصيل ملخصة النتائج термодинамическая المدرجة في الجداول.

إن التغير في الانثالبي  $\Delta H$  أو التغير في الطاقة الداخلية  $\Delta E$  لتفاعل يعتمد على ظروف المواد المتفاعلة والناتجة مثلاً حرارة احتراق الكرافيت مختلف عن حرارة احتراق الماس ويمكن أن تدرج الحالات القياسية بالأتي :

- 1 يشار للحالة القياسية للمادة الغازية الندية بالرمز g وتمثل الحالة القياسية للغاز المثالي (الافتراضي) مقاساً عند ضغط قدره 1 جو. عند الدرجة الحرارية المطلوبة .
- 2 الحالة القياسية للمادة السائلة الندية يشار لها بالرمز l وهي تمثل السائل النقي. عند ضغط واحد جو وعند الدرجة الحرارية المختارة .
- 3 الحالة القياسية للمادة الصلبة الندية يشار لها بالرمز s عند 1 جو ودرجة الحرارة المختارة .
- 4 الحالة القياسية للمادة في محلول هي تلك الحالة الافتراضية للمادة في محلول مثالي عند تركيز مولالي قياسي قدره (1 مول . كم⁻¹) عند ضغط قدره جو واحد ودرجة الحرارة المطلوبة ، كما يشار للخواص термодинамическая للإلكتروليت المتفكك تماماً في الماء بـ a<sub>1</sub> ، وللخواص термодинاميكية للجزيئات غير المتفككة في الماء بـ a<sub>2</sub> . وتستخدم درجة 25°C كدرجة حرارة قياسية .

وعندما تكون المواد المتفاعلة الناتجة في حالاتها القياسية فإن التغيرات في الكميات الترموديناميكية تؤدي بتأثيره صغيرة في أعلى الكمية (مثلاً الانثالبي القياسية ،  $\Delta H^\circ$ ) .

إن حرارة الاحتراق تعد مهمة في حساب المعلومات الترموديناميكية الأخرى فهي ذات أهمية عملية فضلاً عن الأهمية النظرية . حيث أن الذين يشترون الفحم الحجري يهتمون بحرارة الاحتراق لكل طن منه . كما أن الذين يواظبون على نظام خاص للأكل (جينة) (diet) يهتمون بعدد السعرات الناتجة من احتراق الانواع المختلفة من الأغذية .

### 5.3 تطبيقات القانون الأول في الكيمياء الحرارية (تقدير حرارة التفاعل بطرائق غير مباشرة)

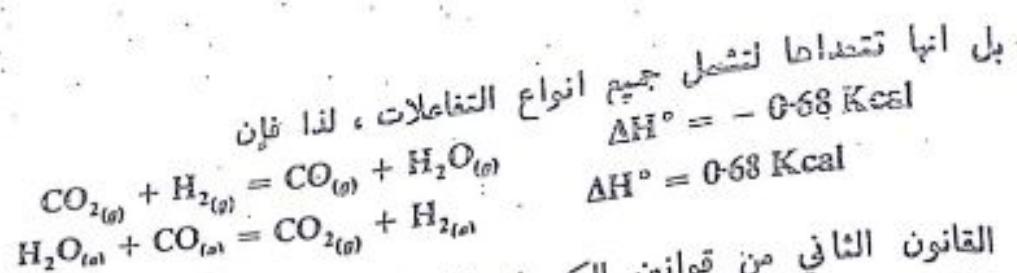
#### Indirect determination of heat of reaction

لقد لاحظ كل من لافوازيه ولا بلاس (Lavosier & Laplace) عام 1780 إن الحرارة المكتسبة عند تفكيك المركب يجب أن تساوي الحرارة المكتسبة عند تكوين نفس المركب من عناصره تحت نفس الظروف . لذا فمند كتابة التفاعل الكيميائي بصورة ممكورة فإن اشارة  $\Delta H$  تتعكس أي بمعنى آخر أن حرارة تفكيك المركب تساوي حرارة تكوينه ولكن بعكس الاشارة .

إن هذه النتيجة تتفق تماماً مع القانون الأول في الترموديناميك ، إذ لا يمكن استحداث أو خلق طاقة حرارية عند تكوين المركب من عناصره ثم تفكيكه أو العكس صحيح .

إن النتيجة المباشرة لهذا القانون (قانون لافوازيه ولا بلاس) هي أنه يمكن عكس المعادلات الكيميائية بشرط أن تعكس اشارة حرارة التفاعل اي ان القيمة المددية تبقى ثابتة . إن هذه القاعدة لا تقتصر على التفاعلات التي تتضمن تكوين المركب من عناصره كما في المثال التالي :





القانون الثاني من قوانين الكيمياء الحرارية اكتشف من قبل العالم هيس (Hess) عام 1840 وينص هذا القانون على أن: الحرارة الكلية لتفاعل كيميائي معنٍ تحت ضغط ثابت تكون نفسها فيما إذا تم التفاعل بخطوة واحدة أو أكثر ولا تقتضي على خطوات التفاعل.

وهذا يعني أن حرارة التفاعل تحت ضغط ثابت أو حجم ثابت تتحدد على الحالات الابتدائية والنهائية فقط ولا تقتضي على الحالات الوسطية التي يتضمنها التفاعل (لأنها دوال للحالة). وبذلك تتجلى أهمية قانون هيس في إمكانية جمع أو طرح المعادلات الكيميائية جبرياً والحصول على حرارة التفاعلات التي لا يمكن حسابها بصورة مباشرة مثلاً ، لأن يمكن عملياً حساب كمية الحرارة الناتجة عند احتراق الكربون إلى أول أوكسيد الكربون في كمية محددة من الأوكسجين لأن الناتج سيكون عبارة عن مزيج غير محدد من أول أوكسيد الكربون وثاني أوكسيد الكربون . إلا أنه يمكن حرق الكربون قاماً إلى ثاني أوكسيد الكربون في زيادة من الأوكسجين ثم تفاصيل حرارة التفاعل كما في المعادلة الآتية :

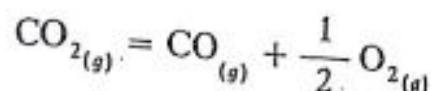


وذلك يمكن قياس كمية الحرارة الناتجة عند احتراق أول أوكسيد الكربون إلى ثاني أوكسيد الكربون مباشرة .

وبترتيب هاتين المعادلين بحيث نحصل على التفاعل المطلوب وبالجمع والأخذ فنحصل على :

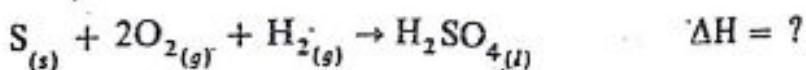


لاحظ ان التفاعل الثاني قد عكس ، لذا فإن اشاره  $\Delta H^\circ$  قد تغيرت من الناقص (-282.984) الى الزائد ، وهذا يدل على ان كمية من الحرارة مقدارها 282.984 كيلوجوله . يجب ان تنتهي فعالة التفاعل الاتي :



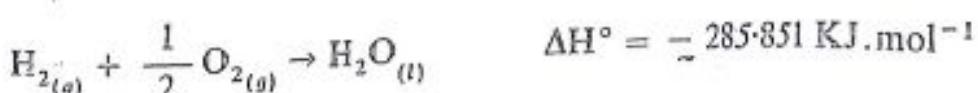
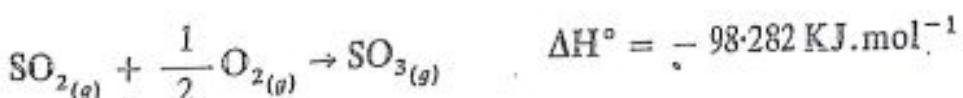
يلاحظ مما سبق انه يمكن التوصل الى حساب حرارة احتراق الكربون الى اول اوكسيد الكربون وذلك من خلال قوانين الكيمياء الحرارية . ويمكن ايجاد التغير في الانثالبي لاي تفاعل وبضمنه التفاعلات التي لا يمكن اجراؤها عملياً .

ان هذا الموضوع هو الذي دخل من خلاله القانون الاول في الترموديناميك الى الكيمياء ويمكننا اعطاء مثال آخر حول تطبيق قوانين الكيمياء الحرارية لحساب حرارة تكوين حامض الكبريتيك كما هو في المعادلة الآتية :

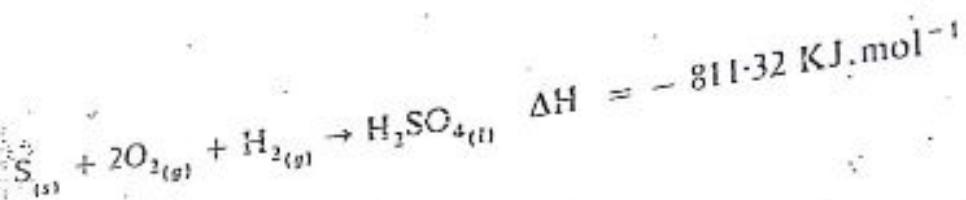


ومن الواضح أنه لا يمكن خلط الهيدروجين بالاوكسجين والكبريت في مسرع لتكون حامض الكبريتيك مباشرة ، ولكن يمكن اختيار تفاعلات حقيقة نستطيع حساب حراره ماء لاتها ويكون اختيارها بحيث تتطابق عند جمعها التفاعل المطلوب .

ان هذه تفاعلات يمكن الحصول عليها من حرق الكبريت في تيار من الاوكسجين في مسرع وعند درجة الحرارة الاعتيادية لتكون غاز ثاني اوكسيد الكبريت (SO<sub>2</sub>) ، وكذلك من اكسدة ثاني اوكسيد الكبريت بوجود البلاتين محفزاً حيث ينتج ثالث اوكسيد الكبريت : ويُسخن هذا المركب بوجود الماء لتكون حامض الكبريتيك وعند درجة الحرارة الاعتيادية نفسها . ويمكن الحصول على حرارة تكوين حامض الكبريتيك من جمع المحتوى الحراري (الانثالبي) للتفاعلات التالية :



بالجنس ينتج :

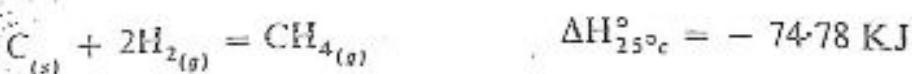


### 6.3 حرارة التكوين (انثالي التكوين) : Heat of formation

سبق وأن عرفنا الحالات القياسية للمواد الصلبة والسائلة والغازات الثالثة عندما تكون عند ضغط واحد جو، والغازات الحقيقة تكون في الحالة القياسية عند ضغط مختلف قليلاً عن واحد جو والمواد المذابة عندما تكون فعاليتها ماوية إلى واحد. ويرمز لأنثالي المواد عند الظروف القياسية بالرمز  $H^\circ$  وتدعى التغير في الانثالي ( $\Delta H^\circ$ ). وقد تم اعتباراً اعتبار الانثالي المولارية لجميع العناصر عند الظروف القياسية من درجة حرارة وضغط متساوية إلى الصفر.

وعندما يوجد العنصر بأكثر من هيئة واحدة فإن الانثالي للبيئة الأكبر استقراراً عند الظروف القياسية تعد متساوية إلى الصفر. مثلاً يعد الكربون الكرافيت أكثر استقراراً من الكربون بيئة الماس وكذلك الكبريت الصيني مقارنة بالكبريت المشوري.

تعرف حرارة التكوين القياسية  $\Delta H_f^\circ$  للهادة بأنها: التغير في الانثالي عند تكوين مول واحد من المادة من عناصرها الأساسية في الظروف القياسية. يمثل التفاعل الآتي:

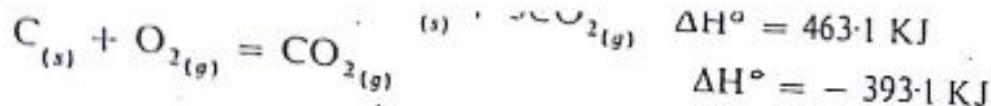


حرارة تكوين مول واحد من الميثان عند درجة 25°C.

ويحسب التغير في الانثالي القياسي في التفاعلات عادة إما بقياس  $\Delta H$  للتفاعل الذي يتضمن تكوين المركب من عناصره أو بحسابات تطبيق المعادلة الآتية:

$$\Delta H^\circ = \sum v_i \Delta H_{f, prod}^\circ - \sum v_j \Delta H_{f, react}^\circ \quad (2.3)$$

حيث أن  $v_i$  و  $v_j$  معاملات نسب الاتساع في المعادلة الكيميائية للمواد الناتجة والماء المتفاعلة،  
مثلاً يمكن ايجاد حرارة تكوين  $Fe_2O_3_{(s)}$  من التفاعلين الآتيين:



من معرفة ان الانثالي القياسي للعناصر  
تساوي  $O_{2(g)}$ ,  $Fe_{(s)}$ ,  $C_{(s)}$  صفرأ :

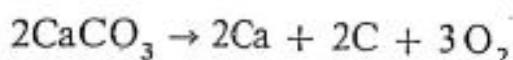
$$\Delta H_r^\circ = +110.800 = 3\Delta H^\circ CO_2 - 2\Delta H^\circ_{Fe_2O_3}$$

$$\Delta H^\circ_{Fe_2O_3} = \frac{3\Delta H^\circ_{CO_2} - \Delta H_r^\circ}{2}$$

$$= \frac{3(-393.1) - 463.1}{2} =$$

$$= 358.1 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1} \text{ q } Fe_2O_3$$

وتعد حرارة التكوين صفة مميزة و مهمة للمركب و تتعلق باستقراره . ان المركب الذي له حرارة تكوين موجبة كبيرة يكون غير مستقر والمركب الذي له حرارة تكوين سالبة يكون مستقراً . مثلاً القيمة الواطئة لحرارة تكوين  $CaCO_3$  تشير الى الاستقرارية العالية لهذا المركب بمعنى ان التفاعل المبين ادناء من الصعب الحصول عليه .

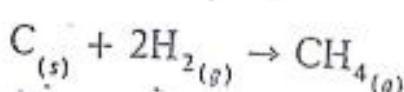


المثال 2.3 :

الانثاليات المolarية القياسية لاحتراق الكربون والميدروجين والميثان اعطيت بالقيم على التوالي عند 25°C . احسب الانثالي المolarية القياسية لتكون الميثان عند هذه الدرجة .

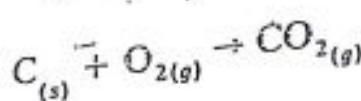
الحل :

التفاعل المطلوب هو :

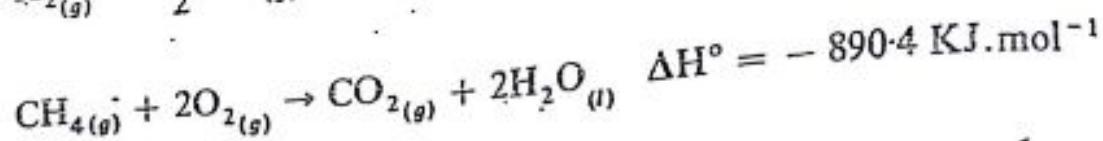
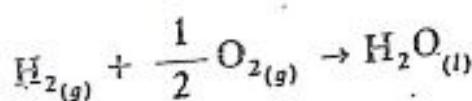


حيث ان الحالة القياسية للكربون هي الكرانيت (عند 25°C).

$$\Delta H^\circ = -393.5 \text{ KJ mol}^{-1}$$



$$\Delta H^\circ = -285.8 \text{ KJ mol}^{-1}$$



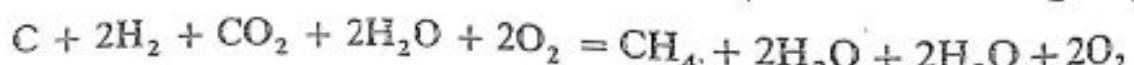
ويمكن الحصول على الانثالبي للتفاعل المطلوب من مجموع الانثالبي للتفاعل (أ) + 2 × (ب) - (ج).

$$\begin{aligned}\Delta H^\circ &= (-393.5 \text{ KJ mol}^{-1}) + 2 \times (-285.8 \text{ KJ mol}^{-1}) \\ &\quad - (-890.4 \text{ KJ mol}^{-1}) \\ &= -74.7 \text{ KJ mol}^{-1}\end{aligned}$$

اما المعادلات فتعمى كما يلي للحصول على المعادلة المطلوبة :



بالجمع



ان حرارات التكوين للمركبات تعد مهمة جداً في الكيمياء الحرارية وقد ادرجت بعض القيم لانثالبيات التكوين القياسية لبعض المواد عند 25°C في الجدول (1.3)

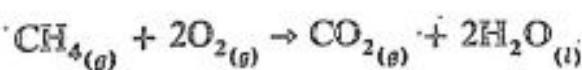
ابجدول (1.3) الانثالبيات المolarية القياسية للكربون منه 25 م بوحدة  
كيلوجول . مول<sup>-1</sup>.

$H_2O(l)$	-285.8	$NH_4Cl(s)$	-314.4	$CH_4(g)$	-74.8
$H_2O_2(l)$	-187.8	$NaCl(s)$	-411.0	$C_2H_2(g)$	226.8
$NH_3(g)$	-46.1	$KCl(s)$	-435.9	$C_2H_4(g)$	52.3
$HF(g)$	-271.1	$KBr(s)$	-392.2	$C_2H_6(g)$	-84.6
$HCl(g)$	-92.3	$KI(s)$	-327.6	$C_6H_6(l)$	49.0
$HBr(g)$	-36.4	$NaOH(s)$	-426.7	$CH_3OH(l)$	-239.0
$HI(g)$	26.5	$Al_2O_3(s)$	-1675.7	$C_2H_5OH(l)$	-277.0
$CO(g)$	-110.5	$SiO_2(s)$	-910.9	$CH_3COOH(l)$	-484.2
$CO_2(g)$	-393.5	$HNO_3(l)$	-173	$CH_3COOC_2H_5(l)$	-486.6
$NO_2(g)$	33.2	$HCl(aq)$	-167.2	$C_6H_{12}O_6(s)$	-1274
$N_2O_4(g)$	9.2	$H_2SO_4(aq)$	-909.3	$C_{12}H_{22}O_{11}(s)$	-2222

### 7.3 حرارة الاحتراق Heat of Combustion

إن أحد أهم أنواع التفاعلات هو تفاعل الاحتراق وبصورة خاصة احتراق المواد الضوئية إلى ثاني أوكسيد الكربون والماء . وتتركز تطبيقات هذا النوع من التفاعلات حول تفهيم الأيض الضوئي واستخدامات الوقود ..

ومثلاً لذلك يمكن توضيح احتراق الميثان كما في التفاعل الآتي :



إن هذا التفاعل يتم عند خرق الغاز الطبيعي وبذلك تعد مناقشه مهمة . وعندما يتم التفاعل في صفر اللهب (الذي شرحنا عنه أعلاه ) فإن الطاقة المترددة بشكل حرارة (تحت ضغط ثابت ) تساوي 890.4 كيلوجول لكل مول ، وبذلك فإن حرارة الاحتراق المolarية للميثان = 890.4 - كيلوجول لكل مول (الإشارة السالبة تشير إلى تحرر طاقة عند الاحتراق ) .

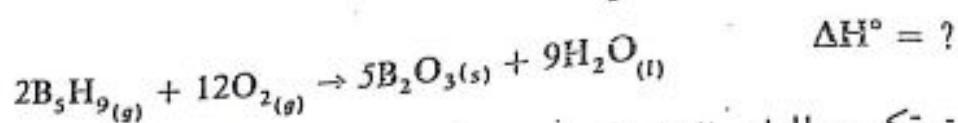
وتعرف انتالبي الاحتراق المolarية القياسية أنها مقدار التغير في انتالبي في تفاعل الاحتراق الذي تكون فيه المواد المتفاعلة والنواتج في ظروفها القياسية (1 جو) عند درجة الحرارة المئية .

الثالث : 3.3

يشتعل  $B_5H_9$  في الماء تلقائياً بشرارة تضراء مكوناً  $B_2O_3$  وماء .  
ما هي حرارة التفاعل تحت الظروف القياسية ؟

الحل :

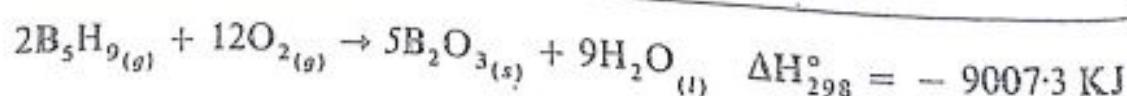
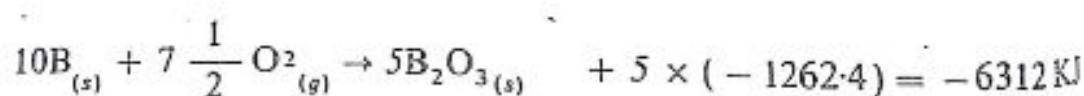
معادلة التفاعل الكيميائي



حرارة تكون المواد المتفاعلة والنتاجة هي :

الإادة	$\Delta H_{298}^\circ$
$B_5H_{9(l)}$	+ 62.9 KJ . mol <sup>-1</sup>
$O_{2(g)}$	0.0 KJ mol <sup>-1</sup>
$B_2O_{3(s)}$	- 1262.4 KJ . mol <sup>-1</sup>
$H_2O_{(l)}$	- 285.5 KJ . mol <sup>-1</sup>

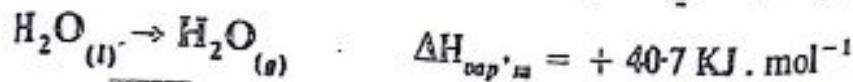
وعند اضافة تفاعلات التكوين الثلاثة الى بعضها نحصل على المعادلة المطلوبة كالتالي :



لقد استخدم هيدرید البورون سابقاً كوقود للصواريخ بسبب حرارة احتراقه  
بالغة جداً

### 8.3 انتالبيات انتقال الطور : Enthalpies of phase transition

يعد انتقال الطور (تغير الطور) مثل الانصهار أو التبخر أبسط نوع من أنواع العمليات . نحن نعلم ان تبخير الماء يحتاج الى طاقة ، ويغلي الماء في قدر الشاي تحت ظروف الضغط الثابت (وعادة يكون بمقدار 1 جو) وبذلك يمكننا مباشرة أن نقول ان الطاقة اللازمة بشكل حرارة لفرض تبخير كمية معينة من الماء عند جو واحد تمثل في الحقيقة التغير في الانثالبي لعملية تحول سائل الماء —————» بخار الماء عند 100°C . أما الانثالبي المolarية للتบخر  $\Delta H_{\text{vap}, \text{m}}$  للماء فإنها تمثل التغير في الانثالبي عند ظروف محددة من درجة الحرارة لكمية محددة من المادة ، مثلًا مول واحد من الماء ، في العملية :

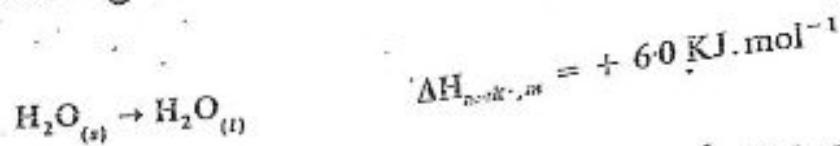


إن القيمة المحددة تعني انه لتبخير مول واحد من  $\text{H}_2\text{O}_{(l)}$  أو بضم آخر 18 غم من الماء يجب تجيز كمية من الحرارة مقدارها 40.7 KJ . وقد ادرجت انتالبيات التبخر لمجموعة من السوائل كما هو في المجدول (3.3) . وكما يظهر في هذا المجدول فإن قيمة الانثالبي للتباخر الماء تظهر ارتفاعاً شاداً عن بقية الفم مما يدل على وجود الاواصر الهيدروجينية التي من شأنها ان تربط الجزيئات وتقربها من بعضها مما يجعل عملية التبخر تتطلب طاقة اكبر .

المجدول (3.3) الانثالبيات المolarية القياسية للانصهار والتبخر  $\Delta H^{\circ}_{\text{m}}$  (كيلوجول مول $^{-1}$ )

	درجة الفليان	حرارة الانصهار (T <sub>f</sub> / K)	حرارة التبخر (T <sub>b</sub> / K)	الجزئية (T <sub>f</sub> / K)	درجة الانصهار
0.92	20.38	0.12		13.96	H <sub>2</sub>
5.59	77.35	0.72		63.15	N <sub>2</sub>
6.82	90.18	0.44		54.36	O <sub>2</sub>
40.66	373.15	6.01		273.15	H <sub>2</sub> O
23.35	239.73	5.65		195.4	NH <sub>3</sub>
8.18	111.66	0.94		90.68	CH <sub>4</sub>
30.8	353.25	9.83		278.65	C <sub>6</sub> H <sub>6</sub>

ان المواد الصلبة تتطلب طاقة اكبر لغرض انصهارها، ويتم الانصهار عادة تحت ظروف من الضغط الثابت وبذلك فان الطاقة الممتصة بشكل حرارة يمكن تعيينها بتغير الانثالبي للنظام. مثلاً الانثالبي المolarية لانصهار الثلج عند  $0^{\circ}\text{C}$  هي



وتشير القيمة الى أن 6.0 كيلوجول تلزم لصهر 1 مول من  $\text{H}_2\text{O}_{(s)}$  أو 18 غم من الثلج.

المثال 4.3 :

مازمن الذي يستغرقه قدر الشاي الكهربائي (قوته 2 كيلو واط) لتبيخير 1 دسم<sup>3</sup> من الماء عند  $100^{\circ}\text{C}$ . اذا علمت ان الانثالبي المolarية لتبيخير الماء عند هذه الدرجة الحرارية تساوي  $40.66 \text{ KJ mol}^{-1}$ .

الحل :

عدد مولات الماء التي سيم تبخيرها :

$$n = \frac{(1000 \text{ cm}^3)(1 \text{ gm.cm}^{-3})}{18 \text{ g mol}^{-1}} = 55.5 \text{ mol}$$

كمية الطاقة اللازمة لتزويدها تحت ضغط ثابت :

$$q = n\Delta H_{\text{vap.}} = (55.5 \text{ mol}) \times (40.66 \text{ KJ mol}^{-1}) = 2257 \text{ KJ}$$

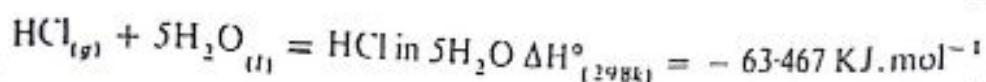
لذا فان الزمان اللازم لتزويد هذه الكمية من الطاقة باستخدام  $2 \text{ Kw}$  هي  $t = \frac{q}{P}$  (أي أن الميت يجهز طاقة بحدل  $10^3 \times 2 \text{ جول ثا}^{-1}$ ) يعطى بـ :

$$t = \frac{2257 \times 10^3 \text{ J}}{(2 \times 10^3 \text{ J.s}^{-1})} = 11285$$

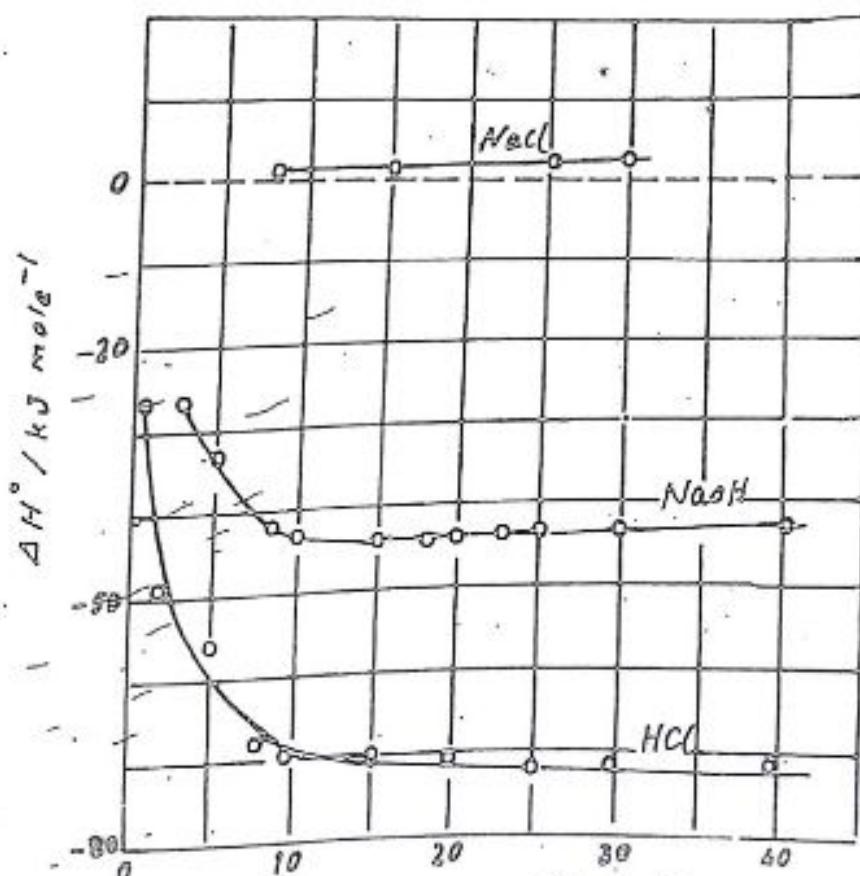
أي أن قدر الشاي يصل بعد الجفاف في زمن مقداره 18 دقيقة و 48 ثانية.

### 9.3 التغيرات في الانثالبي للمحاليل : Enthalpy changes of Solution reactions

عند اذابة مادة في مذيب ما فان كمية من الحرارة تنتص أو تنبثق خلال عملية الاذابة وتسمى هذه بحرارة المحلول . وبصورة عامة ان حرارة المحلول تعتمد على المحلول النهائي | وتعتمد على الطاقة المستهلكة في تحليل الشبكة البلورية (Crystall lattice) والطاقة المتحررة خلال تذوب المذاب . وتعرف حرارة التكامل للمحلول (Integral heat of solution) بأنها التغير في الانثالبي ل محلول تركيزه مول واحد من المذاب في n مول من المذيب وتمثل العملية بالعادلة الكيميائية الآتية :



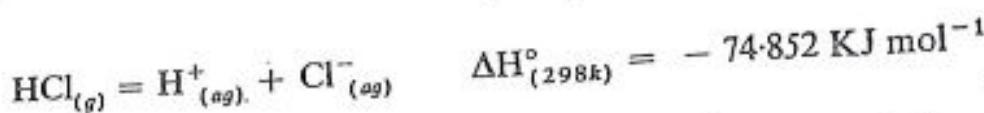
حيث ان  $\text{HCl in } 5\text{H}_2\text{O}$  ) تمثل محلولاً تركيزه 1 مول من  $\text{HCl}$  في 5 مول من  $\text{H}_2\text{O}$  . وعند رسم حرارة المحلول التكمالية (Integral heat of solution) لكل من  $\text{NaOH}$  ،  $\text{HCl}$  و  $\text{NaCl}$  . مقابل عدد مولات الماء لكل مول من المذاب كما هو في الشكل (4.3) يلاحظ انه كلما ازدادت كمية الماء فان حرارات المحلول التكمالية تصل الى قيمة ثابتة .



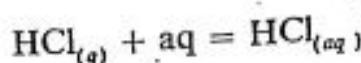
عدد مولات  $\text{H}_2\text{O}$  تكون مول من المذاب

الشكل (4.3) حرارات المحلول التكمالية حتى 25 م

ان تكون محلول  $\text{HCl}$  في الماء والذي يفترض فيه ان يكون  $\text{HCl}$  تام التفكك في الظروف القياسية يعطى كما يلي :



وعندما يكون محلول مخفقاً جداً (حيث ان أي تخفيف اضافي لا يسبب تغيراً في كمية الحرارة) فان معادلة تكون محلول تكتب بالصيغة التالية :

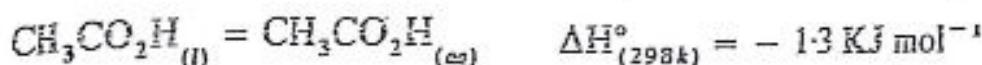


ومن معرفة قيم انتالبيات محلول لبعض المواد يمكن ايجاد قيم نسبية لانتالبيات الايونات المتكونة في محلول (لاحظ الجدول 4.3) وتعد هذه القيم ذات فائدة اكبر من القيم في طور الغاز . وهناك تطبيقات عديدة (على سبيل المثال العمليات التي تجري في المدة) تقدّم فيها معرفة الانثالبي لـ  $\text{HCl}_{(aq)}$  اكبر اهمية من  $\text{HCl}_{(g)}$

المدول (4.3) انتالبيات التكون للايونات في محلول  $\Delta H^\circ_{298}$  (كيلو جول  $\text{Mol}^{-1}$ )

الايجونات	الكايتونات
- 229.94	$\text{OH}^-$ صفر $\text{H}^+$
- 329.11	$\text{F}^-$ - 278.46 $\text{Li}^+$
- 167.45	$\text{Cl}^-$ - 329.66 $\text{Na}^+$
- 120.92	$\text{Br}^-$ - 251.21 $\text{K}^+$
- 55.94	$\text{I}^-$
- 676.26	$\text{CO}_3^{2-}$ - 105.90 $\text{Ag}^+$
- 206.56	$\text{NO}_3^-$ - 461.95 $\text{Mg}^{2+}$
- 907.51	$\text{SO}_4^{2-}$ 64.39 $\text{Cu}^{2+}$
- 131.42	$\text{ClO}_4^-$ - 152.42 $\text{Zn}^{2+}$
- 1284.1	$\text{PO}_4^{3-}$
- 1298.7	$\text{HPO}_4^{2-}$

ان محلول عامل المخليل في الماء يكون محلولاً مائياً ، ويمكن تمثيل حاضر المخليل غير التفكك في الظروف القياسية بالعادلة :



وعندما يذاب في عذيب مشابه له تماماً فإنه ليس هناك أي تعقيدات من ناحية التأين أو التذابب إذ أن حرارة المحلول تكون مقاربة لحرارة انصهار المادة . وربما يكون من المتوقع ان تصاحب عملية ذوبان المذاب في الذيب امتصاص حرارة بصورة دائمة للتغلب على قوى التجاذب بين الايونات ، ولكن هناك عملية اخرى تحدث عادة هي الالتحاد القوي مع الذيب وتدعى بالتذابب (Solvation) الذي يحرر حرارة وفي حالة تذابب (Solvation) الماء تدعى العملية بالتبصّر (hydration) . لذا يتضح ان هناك عاملين مهمين يتحكمان باشارة  $\Delta H$  : التأين الذي يصاحبه امتصاص حرارة والتذابب الذي يصاحبه تحرر حرارة .

ويمكن توضيح أهمية التجاذب الذي يقوم به الذيب نحو جزيئات المذاب بالاشارة الى عملية تكون محلول كلوريد الصوديوم في الماء . في الشبكة البلورية للكلوريد الصوديوم تقوم ايونات الصوديوم الموجبة بالتجاذب بقوّة مع ايونات الكلور السالبة ، وان الطاقة اللازمة لفصلها عالية جداً بحيث تجد ان المذيبات الاقطبية مثل البنزين ورابع كلوريد الكربرون لا يمكن ان تذيب كلوريد الصوديوم . إلا ان مذيباً مثل الماء الذي يمتلك ثابت حلز عالي وقطبية عالية له قوة تجاذب عالية مع ايونات كلوريد الصوديوم وبذلك يذابب هذه الايونات مع تحرر كمية كبيرة من الحرارة . وعندما تكون الطاقة اللازمة لفصل الايونات من الشبكة البلورية محدود طاقة التذابب (كما في حالة اذابة  $\text{NaCl}$  في الماء) فان  $\Delta H$  تكون صفراء ولا يحصل تبريد أو تسخين . ويلاحظ ان الحرارة النسبية لاغلب البلورات تتبع التذابب أقل من الحرارة المتناسبة واللازمة لكسر الوحدات البلورية ، وبذلك تكون عملية الذوبان سببوبة بامتصاص حرارة . ولكن في حالات قليلة فقط يمكن أن يحدث العكس (أي تحرر حرارة) كما هو في حالة اذابة  $\text{Na}_2\text{SO}_4$  من الماء عند 25°C وذلك لأن طاقة التذابب (التبصّر) للایونات اكبر من العلاقة اللازمة لفصل الايونات من الشبكة البلورية (طاقة التأين) (Ionization energy) .

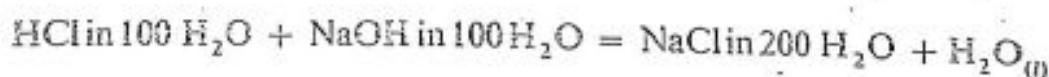
وتعرف عارة التكمالي للتخفيف بين تركيزين مولاليين  $m_1$  و  $m_2$  بأنها كمية الحرارة المصاحبة للتخفيف كمية من المحلول تركيزه  $m_1$  يحتوي على مول واحد من المذاب بذيب نقى لتركيزين محلول تركيزه  $m_2$  .

زية حساب عبارات التكامل لل محلول و عبارات التخفيف و عبارات التفاعل في المحلول باستخدام قيم حرارات التكوين في المحلول المدرج في الجدول (5.3) ويمكن اهال الانثالي لتكوين الماء في المسابات اذا كان هناك نفس عدد المولات من الماء في طرف المعادلة الكيميائية المتوازنة.

الجدول (5.3) امثاليات التكوين لذابات في المحلول عند 25°C (kJ.mol⁻¹)

$\text{NaOH}_{(s)}$	- 425.609	$\text{KOH}_{(s)}$	- 424.764
$\text{NaOH}_{(aq)}$	- 470.114		
$\text{NaOH}$ in 100 $\text{H}_2\text{O}$	- 469.646	$\text{KOH}_{(aq)}$	- 482.37
$\text{NaOH}$ in 200 $\text{H}_2\text{O}$	- 469.608	$\text{KOH}$ in 100 $\text{H}_2\text{O}$	- 481.637
$\text{NaCl}_{(s)}$	- 411.153	$\text{KOH}$ in 200 $\text{H}_2\text{O}$	- 481.742
$\text{NaCl}_{(aq)}$	- 407.27	$\text{KCl}_{(s)}$	- 436.747
$\text{NaCl}$ in 100 $\text{H}_2\text{O}$	- 407.066	$\text{KCl}_{(aq)}$	- 419.53
$\text{NaCl}$ in 200 $\text{H}_2\text{O}$	- 406.923	$\text{KCl}$ in 100 $\text{H}_2\text{O}$	- 419.320
		$\text{KCl}$ in 200 $\text{H}_2\text{O}$	- 419.191

المثال 5.3 : احسب  $\Delta H^\circ$  (298 K) للتفاعل الآتي :



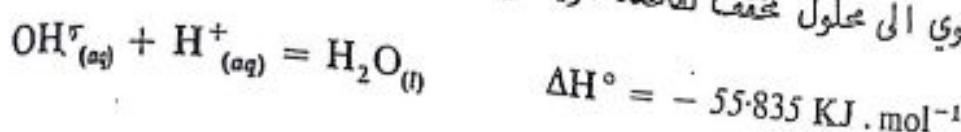
الحل :

$$\begin{aligned}\Delta H_{298}^\circ &= -406.923 - 285.830 + 165.925 + 469.646 \\ &= -57.182 \text{ kJ.mol}^{-1}\end{aligned}$$

### 10.3 حرارة التعادل (heat of Neutralization)

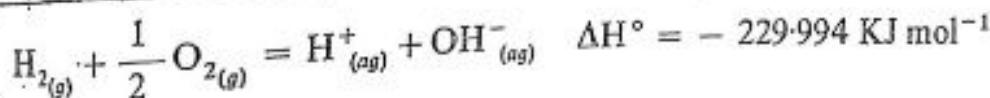
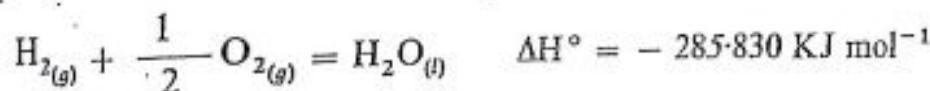
وهي الحرارة الناجمة عن تبادل مول واحد من الحامض مع مول من القاعدة وقد وجد في حالة المحلول المخففة ان حرارة التفاعل للقواعد القوية مثل  $\text{NaOH}$

لاتعتمد على طبيعة الحامض  $\text{HNO}_3, \text{HCl}$  و  $\text{KOH}$  مع المحمض القوية مثل  $\text{H}_2\text{O}$  أو القاعدة ويُعزى ثبوت قيمة حرارة التمادل إلى الثانين التام للحامض القوية والقواعد القوية وتكون الاملاح نتيجة التمادل، لذا فعند إضافة محلول مخفف من حامض قوي إلى محلول مخفف لقاعدة ضعيفة فإن التفاعل الوحيد الذي يحدث هو:

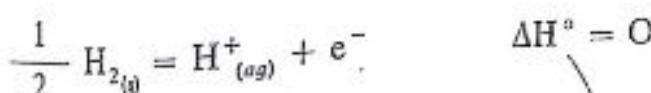


وعند تبادل محلول مخفف من حامض ضعيف أو قاعدة ضعيفة فإن حرارة التمادل تكون أقل نوعاً ما بسبب امتصاص كمية من الحرارة لازمة لتفكيك الحامض الضعيف أو القاعدة الضعيفة. أي أن الحرارة الازمة لتمادل الحامض الضعيف مع القاعدة القوية تمثل بمجموع حددين: الأول يمثل الحرارة الازمة لتفكيك الحامض، والثاني يمثل تبادل الأيونات في محلول.

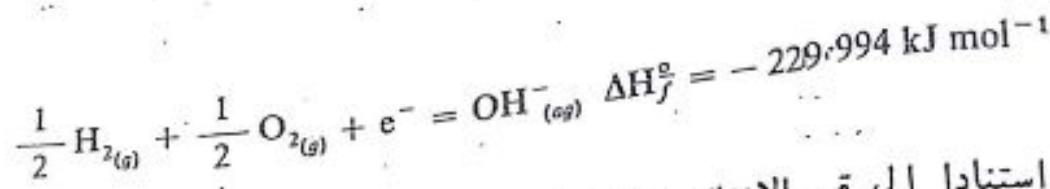
بما أن الخواص الحرارية للأيونات الألكتروليتات القوية في المحلول المخففة لا تعتمد أساساً على الأيونات المشاركة فإنه من الملائم استخدام انتالبيات التكوين للأيونات المنفردة. ويمكن حساب مجموع حرارات (انتالبيات) التكوين لأيونات  $\text{OH}^-, \text{H}^+$  كما يلي:



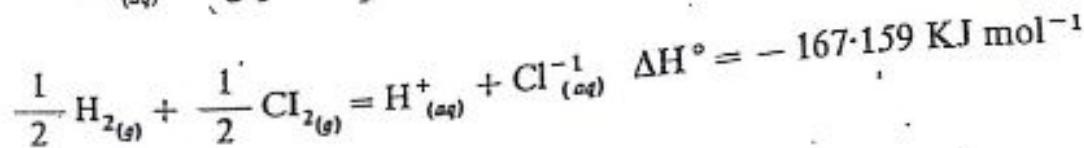
ولابد من حساب انتالي التكوين المنفصلة لـ  $\text{H}^+$  و  $\text{OH}^-$ . وتعتبر انتالبيات التكوين المائية في الجدول (5.3) على التسمية الاعتراضية وهي أن  $\Delta H^\circ_{\text{O}} = 0$  أو بمعنى آخر



حيث أن  $\text{e}^-$  تمثل الألكترون، لذا فإن انتالي التكوين  $\text{OH}^-$  تطلي بـ:

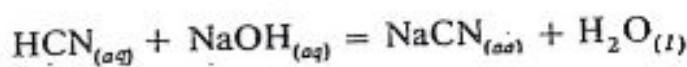


واستناداً إلى قيم الانثالبي للتكونين لـ  $\text{OH}^- \text{ و } \text{H}^+$  يمكن حساب انثالبيات التكون للايونات الأخرى للالكتروليتات القوية .  
من انثالبي التكون لـ  $\text{HCl}_{(aq)}$  يمكن حساب انثالبي التكون لـ  $\text{Cl}^-_{(aq)}$



### مثال 6.3 :

افرض ان لديك تسجيناً لحامض ضعيف مثل  $\text{HCN}$  مع قاعدة قوية مثل  $\text{NaOH}$



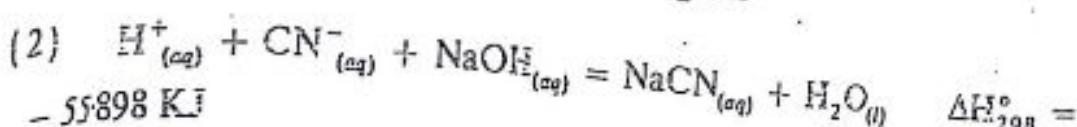
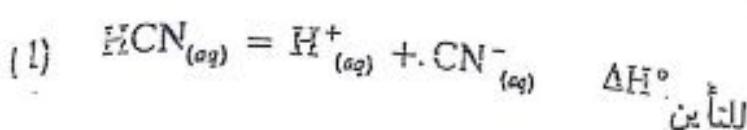
اذاعلمت ان حرارات التكون للكل من  $\text{H}_2\text{O} = 285.58 \text{ كيلوجول . مول}^{-1}$   
 $\text{NaOH} = 88.616 \text{ كيلوجول مول}^{-1}$  ،  $\text{NaCN} = 469.146 \text{ كيلوجول . مول}^{-1}$   
 $\text{HCN} = 105.336 \text{ كيلوجول . مول}^{-1}$  .

احسب حرارة التعادل  $\Delta H^\circ$  . علل السبب في الفرق بين القيمة التي تحصل عليها بين القيمة  $233.654 \text{ كيلوجول . مول}^{-1}$  (حرارة تعادل الحامض القوي مع القاعدة القوية) .

المطلوب :

$$\begin{aligned} \Delta H^\circ &= [(1)(-285.58) + (1)(-88.616)] - [(1)(-469.146) + \\ &\quad (1)(105.336)] \\ &= -10.5 \text{ KJ} \end{aligned}$$

بسبب كون  $\text{HCN}_{(aq)}$  حاملاً ضعيفاً لذا فإن تفاعل التسخين يهدى بكوننا من خطوتين: الأولى تمثل تأين الحامض الضعيف، والثانية تمثل ايونات هذا الماء مع ايونات التأيدة وتكوين الماء.



حيث أن عملية التأين تحتاج إلى:

$$\Delta H^\circ = (-10.5) - (-55.898) = 45.4 \text{ KJ}$$

### 11.3 انثالي التذرية (التحوّل إلى ذرات)

#### Entropy of Atomization

وهو التغير في الانثالي عندما تتحطم الجزيئات إلى ذرات غاز. وهناك حالتان سهيان، الأولى وهي تفكك الجزيئات، مثلاً تفكك الكلور هو عبارة عن تحويل الجزيئات إلى ذرات (عملية التذرية).

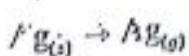
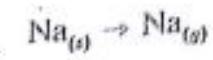


وتمثل الانثالي التذرية لجزيئية ذار ذررين نصف قيمة الانثالي لتفكك الجزيئية، أما الحالة الثانية فهي تسامي الماء العصبية، مثلاً تسامي فلز الصوديوم هو عملية تذرية.

$$\Delta H_{298}^{\circ} = +108 \text{ KJ/mol}^{-1}$$

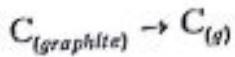
وكذلك

$$\Delta H_{298}^{\circ} = 288.9 \text{ KJ/mol}^{-1}$$



ويمكن استخدام انتالبيات التذرية في حساب طاقات الأواصر ، وهناك حالة  
مرة جداً وهي تسامي الكربون الكرافيت ، والتي تقد مهنة جداً وذلك لأن  
طاقات الأواصر لاغلب المركبات المضوية تعتمد عليها . وتعطى بالمعادلة الآتية :

$$\Delta H^{\circ} 717.71 \text{ KJ}$$



على الرغم من أن العلماء لم يتتفقوا على القيمة المضبوطة لانتالي تسامي الكربون  
إلا أن القيمة المذكورة أعلاه تمر اقرب القيم الى الصحة .

وتنظر الانثالبيات القياسية لتكوين العناصر من الذرات (حرارات التذرية) كما  
في الجدول (6.3) .

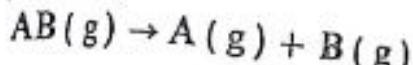
الجدول (6.3) الحرارات القياسية للتذرية لبعض العناصر

العنصر	$\Delta H^{\circ}$ (KJ)	النصر	$\Delta H^{\circ}$ (KJ)
H	217.73	N	357.666
O	247.28	P	314.25
F	79.00	C	717.71
Cl	1211.22	Si	368.00
Br	111.648	Hg	60.777
I	106.506	Ni	424.73
S	222.585	Fe	404.122

### طاقات الأواصر : Bond energies

التفاعلات الكيميائية ، كما ذكرنا ، تتضمن كسر وتكوين الأواصر الكيميائية  
جزئيات التفاعل والنتائج ، لذا يتضح أنه لاجل تفهم الطبيعة الكيميائية

الحرارية للتفاعلات من الضروري معرفة قوة الاوامر الكيميائية . ومن المهم أولاً التمييز بين مصطلحين مهمين يمكن ان يحصل بعض الالتباس بينهما وهما طاقة تفكك الاصارة (bond dissociation energy) (D) وطاقة الاصارة (BE) (bond energy) . وتعرف طاقة تفكك الاصارة بانها الطاقة اللازمة لكسر اصرة معينة في جزيئه ذات ذرتين لتكون ذرات (أو ذرات وجذور حرة) في حالتها المستقرة . ويمكن ان تكون الجزيئه متألفة الذرات (homonuclear) مثل  $A_2$  أو متغايرة الذرات (heteronuclear) مثل  $AB$  :



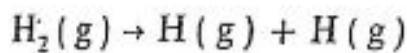
$$A_2(g) \rightarrow A(g) + A(g) \quad (3.3)$$

(4.3)

ويسمى التغير في الانثالبي في هذه العملية بانثالبي الاصارة (طاقة الاصارة) . وفي حالة الجزيئه ذات الذرتين فإن طاقة الاصارة تساوي طاقة التفكك أي أن

$$E(AB) = D(AB) \quad (5.3)$$

وللجزيء  $AB$  (حيث ان جميع الاوامر  $n$  متألفة) فإن طاقة الاصارة تساوي  $\frac{1}{n}$  من طاقة التفكك الى  $A + nB$  . ولنأخذ بنظر الاعتبار التفاعل الآتي :



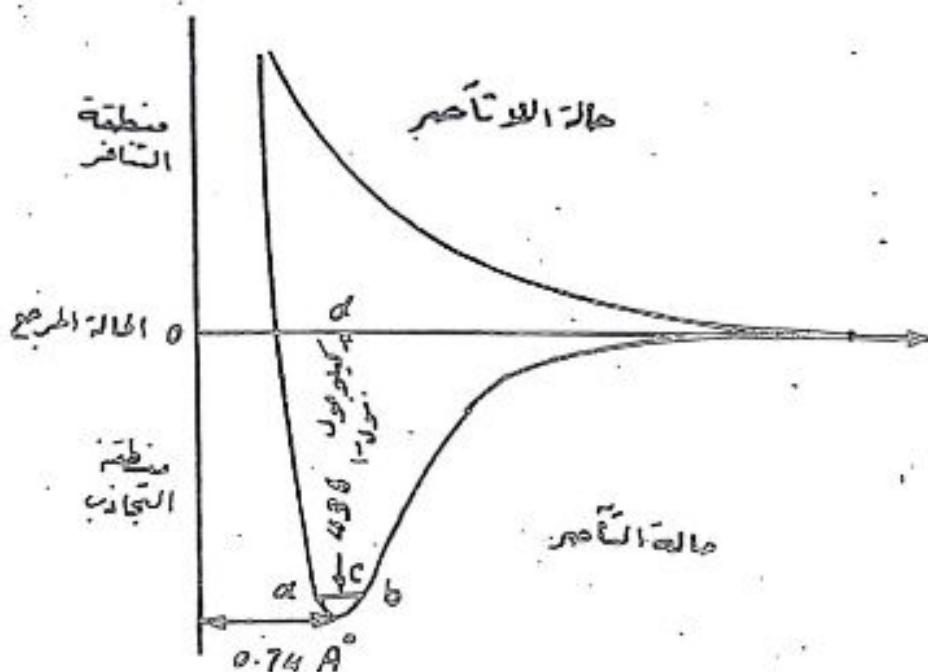
إن التغير في الانثالبي لهذا التفاعل مقاس عند  $298\text{ K}$  يساوي  $436.0\text{ كيلوجول}$  ويمثل هذا التغير في الانثالبي مقدار الطاقة التي يجب ان تجبر لكسر الاصارة  $H-H$  في مول واحد من جزيئات  $H_2$  . ويظهر في الشكل (5.3) منعني طاقة الجهد لجزيء  $H_2$  . ولنبدأ بالسؤال الآتي : كيف تتكون الجزيئه . في البداية هناك ذرتا هيدروجين متبعدين جداً بحيث لا يوجد تأثير في أي منها على الآخر . وكلما قصرت المسافة بين الذرتين كلما بدأت قوى التجاذب الكولومبية (بين الالكترون والنواة) وقوى التنافر الكولومبية (بين الالكترون والالكترون وبين النواة والنواة) بالتأثير في كلٍ من النواتين .

وبما ان قوة التجاذب تصبح اكبر اهمية من التنافر فإن طاقة الجهد للنظام تقل بتناقص المسافة بين الذرتين . وتستمر هذه العملية الى ان تصل قوة التجاذب اقصى قيمة عندئذ فقط تكون جزيئه الهيدروجين . إن اي نقصان اكبر في المسافة

يزيد من قوة التنافر وبذلك تزداد طاقة الجهد تدريجياً . وتشير الحالة المرجع التي تكون عندها طاقة الجهد صفرأ (لاحظ الشكل 5.3) الى وجود ذرق هيدروجين في منفصلتين قاما . وتكون طاقة الجهد كمية سالبة في منطقة التجاذب وكمية سالبة في منطقة التنافر . لذا تبعثر طاقة بشكل حرارة . نتيجة لتكوين الأصرة .

مثل طاقة تفكك  $H_2$  بالمسافة الععودية (cd) ما بين أوطأ مستوى من مستويات الطاقة الافتزازية الى الحالة المرجع (عندما طاقة الجهد تساوي صفرأ) . وينطبق الوصف نفسه على الجزيئة ذات الذرتين المتفايرتين .

ويمكننا ربط موضوع طاقة تفكك الأصرة مع موضوع الطيف من خلال الشكل 5.3) الذي ناقشناه أعلاه ، آخذين بنظر الاعتبار طاقة تفكك الأصرة AB . بما أن المواد الناجمة والتفاعلية هي في حالاتها المستقرة (ground state) فإن طاقة تفكك الأصرة تساوي التغير في الاتساعي للتفاعل عند  $0^\circ K$  . أما طاقة الأصرة

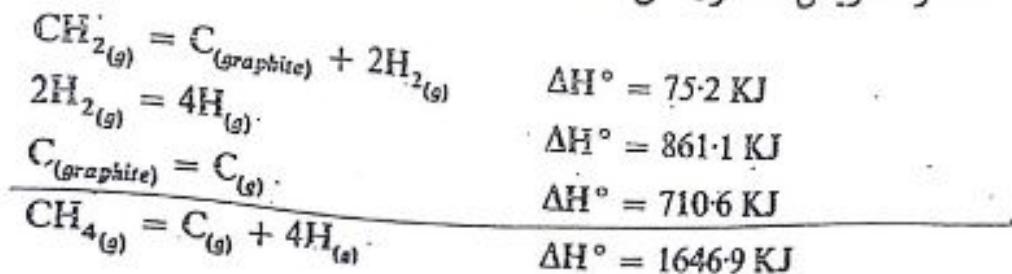


الشكل (5.3) . منحنى طاقة الجهد لجزيء ذات ذرتين . يمثل الخط الاقني (ab) أوطأ مستوى من مستويات الطاقة الافتزازية .

تقاس عادة عند  $298^\circ K$  مطلقة . وتقد طاقات الأصرة (AB) عند  $298^\circ K$  مطلقة فتقاس عادة عند  $298^\circ K$  مطلقة . وتقد طاقات الأصرة (AB) هي نفسها عدا الاختلاف في للجزيء ذات الذرتين وطاقة تفكك الأصرة (AB) هي نفسها عدا الاختلاف في درجات الحرارة (حيث ان الاولى مقاسة عند  $298^\circ K$  بينما الاخيرة مقاسة عند

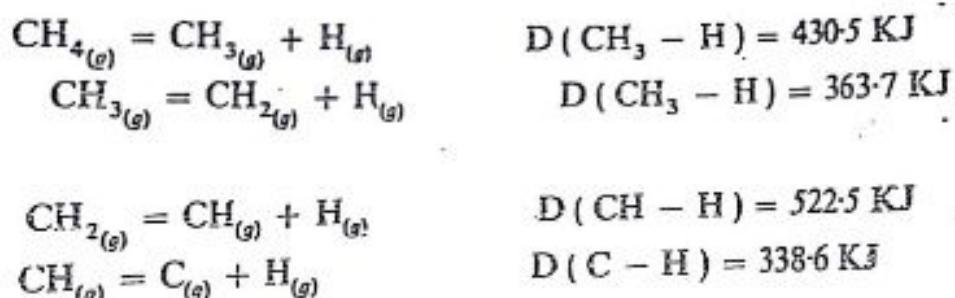
$(K0^\circ C)$

دناه لجزيئه الميثان .  
ويمكن توضيح الفرق بين الفكرتين بسهولة بالمثال الموضح إن طاقة الأصرة  $E(C-H)$  تساوي  $\frac{1}{4}$  الطاقة اللازمة لطرد الأوصار الأربعه إلى مالاهاية بحيث تنتج اربع ذرات في حالاتها المستقرة وذرة كربون في حالتها المستقرة . ويعنى الحصول على الطاقة اللازمة وذلك بجمع التفاعلات الآتية :



$$\text{لذا فإن طاقة الأصرة } 411.7 = \frac{1646.9}{4} = E(C-H) \text{ كيلوجول}$$

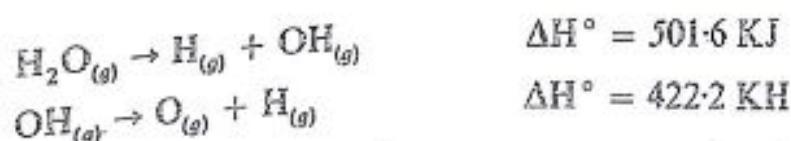
ويمكن مقارنة هذه النتيجة مع طاقة تفكك الأصرة الحسوبة من التفكك المتتابع لذرات الهيدروجين في الميثان .



ويلاحظ ان طاقات تفكك الأصرة  $(C-H)$  جميعها مختلفة بسبب اختلاف تراكيب الجزيئات التفككية الا ان مجموع طاقات تفكك الأوصار الأربع يساوي أربعة اضعاف طاقة الأصرة وذلك لأن الحالات الابتدائية والنهائية في الحالتين هي نفسها :

$$D(\text{CH}_3 - \text{H}) + D(\text{CH}_2 - \text{H}) + D(\text{CH} - \text{H}) + D(\text{C} - \text{H}) = 4E(C - H) \quad (6-3)$$

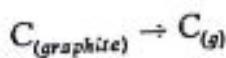
وهنالك مثال آخر وهو تفكك الماء الى ذرات الهيدروجين والاوكسجين عند  $25^\circ\text{C}$  الذي يمكن كتابته بخطوتين كما يلى :



ويتحقق من هذين المادتين ان كسر الاصرة  $O-H$  في  $H_2O$  يتطلب زيادة نفسها . ويدون شك ان طاقة تفكك الاصرة  $O-H$  يتطلب كسر الاصرة  $O-H$  بـ  $1/2$  اخرى مختلفة لذلك ونستناداً الى ما قد سبق فقد جرت العادة ان يعطى مدخل التحدين لكي يمثل طاقة  $H-O$  (وكان تظاهر في الجداول) .

المعلومات الحرارية بالنتائج الطبيعية اما من المعلومات الحرارية او بربط  $Si-C$  يمكن الحصول عليها من الانشالي القياسي لسامي السلكون عند  $25^{\circ}C$  . ويند حساب طاقة الاصرة  $C-C$  من اعقد المشاكل وتعطى  $\Delta H^{\circ}$  لسامي الكربون بالساعة :

$$\Delta H^{\circ} = 714.4 \text{ kJ}$$



لذا فان محلية تسامي الكربون تكافئ تربيباً كسر آصرتين من نوع  $C-C$  لأن طاقة الاصرة  $C-C$  تساوي  $83 \text{ كيلو سرقة . مول}^{-1}$  ، وبالتقريب تساوي نصف  $298^{\circ}\text{K}$  للتسامي .

اما في حالة الجزيئات المتعددة الذرات التي تمتلك انواعاً مختلفة من الاواصر فانه لا يمكن حساب طاقات الاواصر بصورة مضبوطة لذلك فان الحصول على قيم الطاقة اللازمة لكسر الاواصر في الجزيئات المتعددة الذرات تصبح اكثر تحديداً ، ولكن لسلسلة من المركبات يمكن التوصل لحساب طاقات الاواصر المختلفة بطريقة تمكن من الحصول على حرارات التذرية لجميع المركبات في السلسلة وفي بعض الاحيان يمكن ربط نتائج النطيف بالنتائج الحرارية للحصول على طاقات الاواصر .

ان طاقت تفكك الاصرة ببروفة لعدد قليل فقط من الجزيئات المتعددة الذرات وتنفذ هذه القيم مهمة في دراسة مركبة التفاعلات والحسابات الأخرى . فعندما تبعد الجزيئات باثنين أو اكثر من ابعاد الالكترونية فان استقراريتها تزداد وبذلك تحتاج الى كمية كبيرة من الطاقة لتففك الاصرة .

وتظهر في الجدول (7.3) قيم طاقات الاواصر لم عدد من الاواصر المعروفة . ونستخدم قيم طاقات الاواصر لحساب حرارات التفاعل بافتراض ان التفاعل يتكون من خطوتين : الخطوة الاولى وهي تفكك الماء المتفاعلة الى اجزاء (كسر الاواصر ) والثانية هي تكوين النواتج من الاجزاء (تكوين الاواصر) لذا فان :

المجدول (7.3) مجدل طاقات الاوامر (كيلوجول . صول<sup>1</sup>)

	الاصرة	طاقة الاصرة	الاصرة	طاقة الاصرة
255	C - S	436.0	H - H	
477	C = S	393	H - N	
393	N - N	460	H - O	
418	N = N	368	H - S	
941.4	N ≡ N	326	H - P	
176	N - O	568.2	H - F	
209	N - P	430.9	H - Cl	
142	O - O	366.1	H - Br	
498.8	O = O	298.3	H - I	
502	O - P	414	C - H	
469	O = S	347	C - C	
197	P - P	619	C = C	
490	P = P	812	C ≡ C	
268	S - S	276	C - N	
351	S = S	615	C = N	
150.6	F - F	891	C ≡ N	
243	Cl - Cl	351	C - O	
192.5	Br - Br	724	C = O	
151.0	I - I	264	C - P	

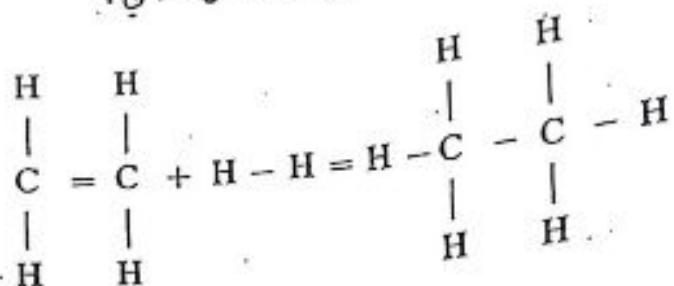
فأن :

$$\Delta H_T^\circ = \sum_j n_j BE_j - \sum_i n_i BE_i \quad (7.3)$$

حيث ان  $BE$  تمثل طاقة الاصرة ،  $n_i$  و  $n_j$  تمثلان عدد مولات الاوامر المتضمنة في التفاعل . او بمعنى آخر تحسب حرارة التفاعل باضافة طاقات الاوامر المنسكدة ويطرح منها طاقات الاوامر المتكونة في التفاعل .

المثال :

باستخدام طاقات الاوامر احسب التغير في الانثالي للتفاعل الآتي:



يشتمل هذا التفاعل على كسر آصرة  $\text{H}-\text{H}$  وآصرة  $\text{C}=\text{C}$ ، ونمط طاقات الاوامر المذكورة أعلاه كما يلي:

$$\Delta H^\circ = 431.79 \text{ KJ}$$

$$\Delta H^\circ = 606.68 \text{ KJ}$$

$$\Delta H^\circ = -336.8 \text{ KJ}$$

آصرة منكسرة  $\text{H}-\text{H}$

آصرة منكسرة  $\text{C}=\text{C}$

آصرة متكونة  $\text{C}-\text{C}$

$$\Delta H^\circ = 2 \times -413.4 - 2(\text{C}-\text{H})$$

لذا فان  $\Delta H_{298}^\circ$  للتفاعل يعطى بـ :

$$\Delta H_{298}^\circ [\Delta H^\circ (\text{H}-\text{H}) + \Delta H^\circ (\text{C}=\text{C})] -$$

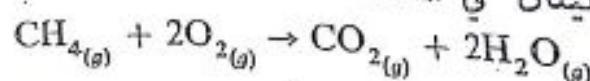
$$[2\text{H}^\circ (\text{C}-\text{H}) + \Delta H^\circ (\text{C}-\text{C})]$$

$$= (431.79 + 606.68) - (2 \times 413.4 + 336.8)$$

الطاقة المحررة

المثال 7.3 :

احسب طاقة احتراق الميثان في المعادلة:



عند 298 K وضفت جو واحد باستخدام معدل طاقات الاوامر من الجدول

(6.3) قارن نتائجك مع القيم المحسوبة من حرارة التكون.

**الحل :**  
يبدأ أولاً بحساب عدد الاوامر المكسرة للمواد المتفاعلة وعدد الاوامر المكونة في النواتج .

**المادة المتفاعلة :**  
 $(414 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}) = \text{C} - \text{H}_2$  طاقة الاوامر  
4 اوامر  $\text{C} - \text{H}$

**اصراتان  $\text{O} - \text{O}$  تساوي  $498.8 \text{ KJ}$**

**مجموع الاوامر المكسرة =  $2653.5 \text{ KJ}$**   
 $= (498.8) \times 2 + (414) \times 4$

**النواتج :**  
 $(724 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}) = 2\text{C} = \text{O} - \text{O}$  طاقة الاوامر

**4 اوامر  $\text{O} - \text{H}$  تساوي  $450 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}$**

**مجموع طاقات الاوامر المكونة =  $3288 \text{ KJ}$**   
 $= (460) \times 4 + (724) \times 2$

وبذلك فان انتالي التفاعل يعطى بـ :  
 $\Delta H^\circ = \sum \text{EE}_{\text{للنواتج}} - \sum \text{BE}_{\text{للمادة المتفاعلة}}$

$$= 2653.5 \text{ KJ} - 3288 \text{ KJ} = -634.4 \text{ KJ}$$

ومن معرفة قيم حرارات التكوين  $\Delta H_{CO_2}^\circ = 393.5 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}$  - كيلو جول . مول<sup>-1</sup> ،  
 $\Delta H_{H_2O}^\circ = 241.83 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}$  ، مول<sup>-1</sup> - كيلو جول . مول<sup>-1</sup> ،  
 $\Delta H_{CH_4}^\circ = 74.85 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}$  ، مول<sup>-1</sup> ،  
لذا فان حرارة التفاعل يمكن أن تعطى بـ :

$$\begin{aligned} \Delta H^\circ &= (2 \text{ mol})(-241.83 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}) + (1 \text{ mol})(-393.51 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}) \\ &\quad - (1 \text{ mol})(-74.85 \text{ KJ} \cdot \text{mol}^{-1}) = -802.3 \text{ KJ} \end{aligned}$$

من مقارنة القيم لـ  $\Delta H^\circ$  المحسوبة بالطريقتين يتضح ان التطابق بين القيم ضعيف . وبصورة عامة يمكن القول انه كلما كان التفاعل باعثاً للدعاية كلما كانت القيم أكثر تقارباً .

### 13.3 تغير حرارة التفاعل مع درجة الحرارة : Changes of the heat of reaction with temperature

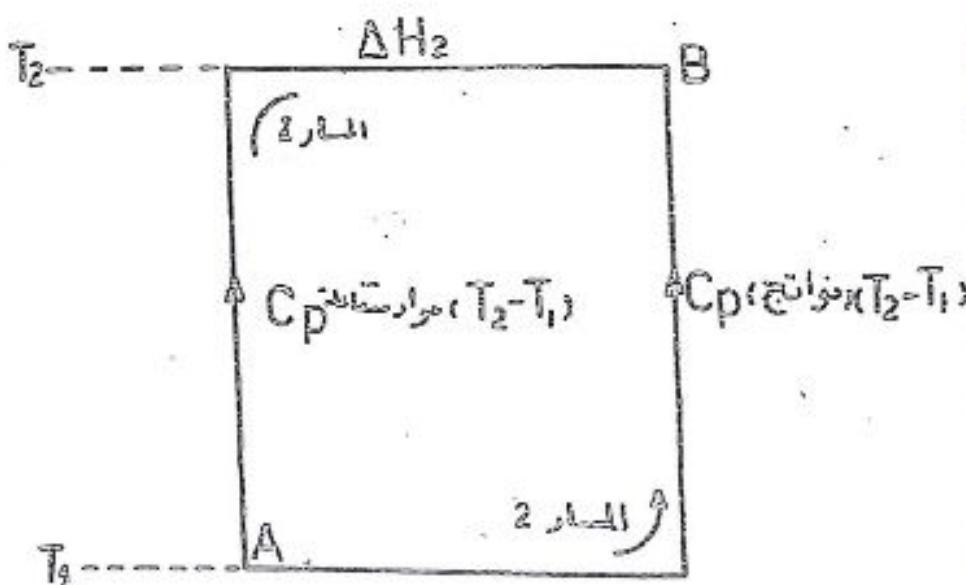
إن قيم حارات التكرين والحرارات الأخرى المتوفرة في اغلب المداول الترموديناميكية مقاسة جميعها عند درجة حرارة  $25^{\circ}\text{C}$ . ويمكن حساب حرارة التفاعل من هذه القيم عند أي درجة حرارة أخرى بشرط أن تعرف قيم السمات الحرارية للمواد المتفاعلة والناتجة. ويمكن توضيح الطريقة في الشكل (6.3). افترض أن المواد المتفاعلة في الحالة A عند درجة حرارة  $T_1$  وان النواتج عند الحالة B عند درجة حرارة  $T_2$ . يتم الانتقال من الحالة A عند  $T_1$  إلى الحالة B عند  $T_2$  بطريقين أو بمسارين: الأول هو أن تسخن المادة المتفاعلة إلى درجة حرارة  $T_2$  ثم يسمح لها بالتفاعل عند هذه الدرجة العالية أما الثاني فيسمح فيه للمادة المتفاعلة بالتفاعل عند درجة الحرارة الواطئة  $T_1$  ثم تسخن النواتج إلى  $T_2$ . وتحطى قيمة  $\Delta H$  لكل من المسارين بالأقي:

$$\Delta H = C_p (T_2 - T_1) + \Delta H_2 \quad (8.3)$$

(المسار 1)  
(للمواد المتفاعلة)

$$\Delta H = \Delta H_1 + C_p (T_2 - T_1) \quad (9.3)$$

(المسار 2)  
(نواتج)



الشكل (6.3) : اعتماد الاتسالي على درجة الحرارة

وأستناداً إلى القانون الأول في الترموديناميك فإن قيمة  $\Delta H$  لا تعتمد على المسار لذا يجب أن تكون متساوية في كلا المسارين، أي أن:

$$\Delta H_{(1)} = \Delta H_{(2)}$$

لذا فإن

$$C_p(T_2 - T_1) + \Delta H_2 = \Delta H_1 + C_p(T_2 - T_1) \quad (10.3)$$

(مواد متفاعلة) (نواتج)

وبذلك فإن

$$\Delta H_2 = \Delta H_1 + [\sum C_p(T_2 - T_1) - \sum C_p] \quad (11.3)$$

(مواد متفاعلة) (نواتج)

ويمثل كل من  $\Delta H_1$ ,  $\Delta H_2$  في هذه المعادلة حرارات التفاعل عند درجتي الحرارة  $T_1, T_2$  . ويمثل  $\sum C_p$  و  $(\sum C_p)$  مجموع (نواتج) (مواد متفاعلة).

الساعات الحرارية للنواتج والمواد المتفاعلة على التوالي ويمكن كتابة المعادلة:

$$\Delta H_2 = \Delta H_1 + \Delta C_p(T_2 - T_1) \quad (12.3)$$

وعند استخدام هذه المعادلة (12.3) يفترض أن تكون قيم الساعات الحرارية لكل من النواتج والمواد المتفاعلة ثابتة في مدى درجات الحرارة المطبق في الحسابات . وإذا لم يكن ذلك صحيحاً فإنه من الضروري استخدام تعابير الساعات الحرارية كدوال لدرجة الحرارة والتعبير عنها بالمعادلة الآتية :

$$C_p = a + bT + cT^2 \quad (13.3)$$

ويمكن كتابة حدود السعة الحرارية  $C_p$  للمواد الناتجة والمتفاعلة كما في المعادلة 14.3 لكي نحصل على  $\Delta C_p$  :

$$\Delta C_p = \Delta a + \Delta bT + \Delta cT^2 \quad (14.3)$$

وبتعويض المعادلة (14.3) في المعادلة التكاملية التالية :

$$\int_{H_1}^{H_2} d(\Delta H) = \Delta H_2 - \Delta H_1 = \int_{T_1}^{T_2} \Delta C_p dT \quad (15.3)$$

نحصل على مالي:

$$\Delta H_2 - \Delta H_1 = \int_{T_1}^{T_2} (\Delta a + \Delta bT + \Delta cT^2) dT \quad (16.3)$$

ثم اجراء التكامل نحصل على :

$$\Delta H_2 - \Delta H_1 = \Delta a(T_2 - T_1) + \frac{\Delta b}{2}(T_2^2 - T_1^2) + \frac{\Delta c}{3}(T_2^3 - T_1^3) \quad (17.3)$$

المثال 8.3 :

احسب حرارة تكوين  $H_2O_{(l)}$  عند 90°C من حرارة تكوينه عند 25°C اذا علمت ان  $(H_2) Cp = 6.9$  كيلوسرة درجة $^{-1}$ ،  $(O_2) Cp = 7.05$  كيلوسرة درجة $^{-1}$ ،  $(H_2O) Cp = 18$  كيلوسرة درجة $^{-1}$

الحل :



$$\begin{aligned} \Delta H_{363}^\circ &= \Delta H_{298}^\circ + [\Sigma Cp_{prod} - \Sigma Cp_{react}] (T_2 - T_1) \\ &= -285.78 + [75.24 - (28.84 + \frac{1}{2} \times 29.47)] - (363 - 298) \\ &= -283.73 \text{ kJ} \end{aligned}$$

المثال (9.3) :

احسب التغير في الانثالبي عند تسخين 24غم لـ  $N_2$  من 300 كلو الى 1500 كم ضفت ثابت.

$$C_p = 26.95 + 5.9 \times 10^{-3}T - 3.36 \times 10^{-7}T^2 \quad (\text{J mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1})$$

الحل :

$$\Delta H = \int_1^2 dH = n \int_{T_1}^{T_2} C_p dT$$

$$= n \int_{T_1}^{T_2} (26.95 + 5.9 \times 10^{-3}T - 3.36 \times 10^{-7}T^2) dT$$

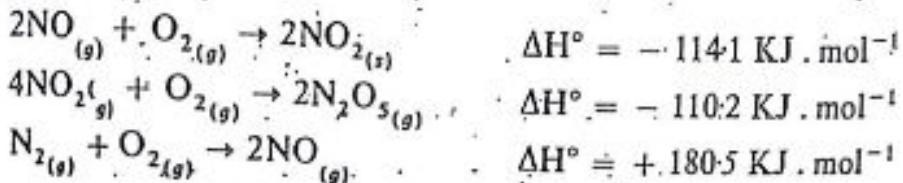
$$= n [ 26.95 (T_2 - T_1) - \frac{5.9 \times 10^{-3}}{2} (T_2^2 - T_1^2) + \frac{3.36 \times 10^{-7}}{3} (T_2^3 - T_1^3) ]$$

$$\begin{aligned} &= \frac{24g}{28g} \text{mol} [ 26.95 (1500 - 300) + 2.95 \times 10^{-3} (1500^2 - 300^2) \\ &\quad + 1.12 \times 10^{-7} (1500^3 - 300^3) ] \\ &= 0.86 \text{ mol} (32340 + 6372 - 334.8) J \text{ mol}^{-1} \\ &= 38377.2 J \end{aligned}$$

## مسائل

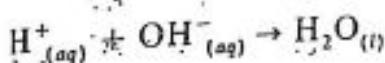
- 1 حرارة الاحتراق لمول واحد من سائل السايكلوهكان ( $C_6H_{12}$ ) تساوي - 936.9 كيلوسمرة لكل مول عند 25°C. احسب حرارة تكوينه تحت ضغط ثابت عند هذه الدرجة الحرارية .
- 2 احسب  $\Delta H^\circ$  لاحتراق 2 مول من حامض الخليك عند 25°C .
- 3 اذا كانت انثالبي الاحتراق للكلوكوز = - 2808 جول . مطلقة  $^1$  مول  $^{-1}$  عند 298 k . ماعددة الفرامات . من الكلوكوز اللازم استهلاكه أ - لصعود سلم ارتفاعه 3 مترا ب - لتساق جبل ارتفاع 3000 مترا؟ افرض ان 25% من الانثالبي تتحول الى شغل مفيد .
- 4 اذا كانت انثالبيات الانصهار والتبيخ للاء تساويان 6.01 كيلوجول . مول  $^{-1}$  و 44.01 كيلوجول . مول  $^{-1}$  عند 298 k على التوالي . من هذه القيم احسب انثالبي التسامي للثلج .
- 5 ما هي حرارة تكوين السايكلوبتان تحت حجم ثابت وتحت ضغط ثابت عند 25°C اذا علمت ان حرارة الاحتراق لمول واحد عند 25°C وتحت ضغط ثابت = 786.540 كيلوسمرة .
- 6 احسب الانثالبي لتكون  $PCl_5^{(s)}$  من المعلومات الآتية . عند 25°C :
- $$2P_{(s)} + 3Cl_{2(g)} = 2PCl_{3(l)} \quad \Delta H^\circ = - 635.13 \text{ KJ} \cdot mol^{-1}$$
- $$PCl_{3(l)} + Cl_{2(g)} = PCl_5^{(s)} \quad \Delta H^\circ = - 137.28 \text{ KJ} \cdot mol^{-1}$$
- 7 احسب  $\Delta H^\circ$  للتفاعل الآتي
- $$C_{2(l)} + H_2O_{(l)} = CH_3CHO_{(l)} \quad \text{من المعلومات الآتية :}$$
- $$2C_{(s)} + H_{2(g)} = C_2H_{2(g)} \quad \Delta H^\circ = + 226.8 \text{ KJ} \cdot mol^{-1}$$
- $$H_{2(g)} + \frac{1}{2} O_{2(g)} = H_2O_{(l)} \quad \Delta H^\circ = - 286.0 \text{ KJ} \cdot mol^{-1}$$
- $$C_{(s)} + O_{2(g)} = CO_{2(g)} \quad \Delta H^\circ = - 393.5 \text{ KJ} \cdot mol^{-1}$$
- $$CH_3CHO_{(l)} + 2 \frac{1}{2} O_{2(g)} = 2CO_{2(g)} + 2H_2O_{(l)} \quad \Delta H^\circ = - 1167 \text{ KJ} \cdot mol^{-1}$$

- 8 اذا علمت ان حرارات تكوين كل من التولوين وثاني اوكسيد الكربون والماء تعطى بالقيم : + 48.0 ، - 393.5 و - 286.0 كيلوجول .  
 مول -1 عند 298 K على التوالي . احسب كمية الحرارة الناشطة عند حرق 10 غم من سائل التولوين كلها تحت ضغط جوي ثابت .  
 -9 احسب انتالبي التكوين لـ  $N_2O_5$  من المعلومات الآتية :

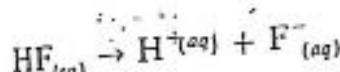


- 10 اذا كانت اenthalبيات التكوين عند 298 K لـ  $HF_{(aq)}$  320.1 كيلوجول .  
 مول -1 لـ  $OH^-_{(aq)}$  229.94 كيلوجول . مول -1 لـ  $F^-_{(aq)}$  329.11 كيلوجول . مول -1 لـ  $H_2O_{(l)}$  285.8 كيلوجول . مول -1 .  
 ا - احسب انتالبي التعادل لـ  $HF_{(aq)}$
- $$HF_{(aq)} + OH^-_{(aq)} \rightarrow F^-_{(aq)} + H_2O_{(l)}$$

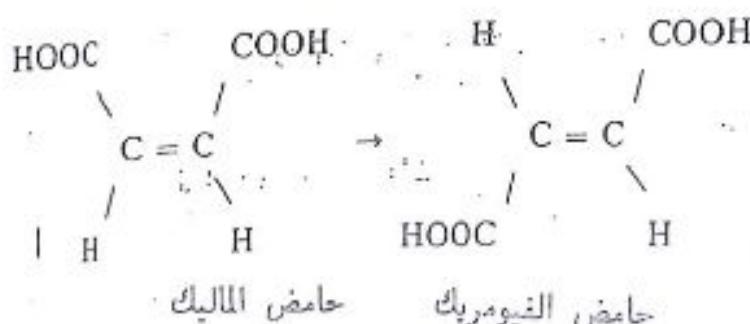
ب - باستخدام القيمة - 55.83 كيلوجول . مول -1 للتغير في الانثالبي للتفاعل الآتي :



احسب التغير في الانثالبي للتفكك :



- 11 اذا اعطيت اenthalبيات الاحتراق لحمضي الفيومريك الماليك (الثاني اوكسيد الكربون والماء) بالقيم - 1336.0 كيلوجول . مول -1 و - 1359.2 كيلوجول . مول -1 على التوالي . احسب التغير في الانثالبي لعملية التحور الآتية :



-12 احسب  $\Delta H_f^\circ$  لتكوين  $H_2S$  عند 300 K اذا علمت ان

$$C_p(H_2) = 27.28 + 3.26 \times 10^{-3}T \text{ (J.mol}^{-1}\text{K}^{-1}\text{)}$$

$$C_p(S) = 22.2 - 0.42 \times 10^{-3}T \text{ (J.mol}^{-1}\text{K}^{-1}\text{)}$$

$$C_p(H_2S) = 32.68 + 12.38 \times 10^{-3}T \text{ (J.mol}^{-1}\text{K}^{-1}\text{)}$$

اذا علمت ان  $(H_2S) \Delta H_f^\circ = k 450$  عند 22.131 كيلوجول . مول<sup>-1</sup>

-13 احسب حرارة تكوين غاز البروبان  $C_3H_8(g)$  عند 200°C ، اذا علمت

ان حرارة التكوين لمول واحد عند 25°C تساوي - 24.820 سرقة .

افرض ان  $C_p$  للبروبان في المدى المعطى لدرجات الحرارة تساوي

24.3 سرقة . مول<sup>-1</sup> درجة<sup>-1</sup> . السعة الحرارية للكربون تساوي

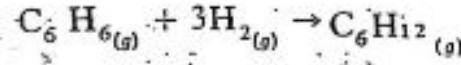
2.7 سرقة . مول<sup>-1</sup> درجة<sup>-1</sup> . والسعه الحرارية للميدروجين تعطى بـ :

$$C_p(H_2) = 6.95 - 2.00 \times 10^{-4}T + 4.81 \times 10^{-7}T^2 \text{ cal.mol}^{-1}.deg^{-1}$$

-14 اذا علمت ان  $\Delta H_{298}^\circ$  لاحتراق الميدروجين ، البنزين والسايكلووكسان

تعطى بالقيم - 57.8 و 757.52 و 881.67 كيلوسرقة . مول<sup>-1</sup> على

التوالي . احسب  $\Delta H_{298}^\circ$  للتفاعل .



ثم احسب  $\Delta H$  للتفاعل نفسه عند 125°C اذا علمت ان السعات الحرارية

للبنزين  $H_2(g)$  ،  $C_6H_{12}(g)$  تعطى بالأتي :

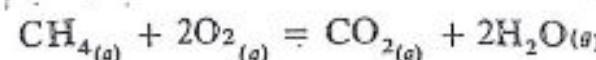
$$C_p = 2.8 + 0.059T \text{ (cal.deg}^{-1}.mol^{-1}\text{)} \quad C_6H_6(g)$$

$$C_p = 2.6 + 0.096T \text{ (cal.deg}^{-1}.mol^{-1}\text{)} \quad C_6H_{12}(g)$$

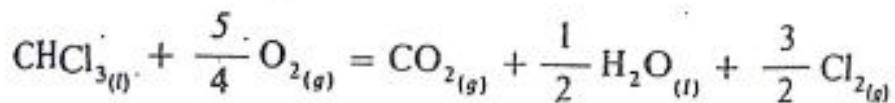
$$C_p = 6.9 \text{ (cal.deg}^{-1}.mol^{-1}\text{)} \quad H_2(g)$$

في مدى درجات الحرارة 290°C الى 400°C

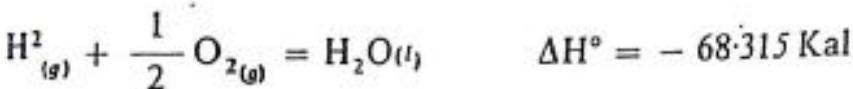
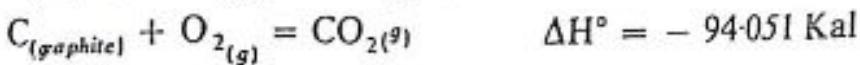
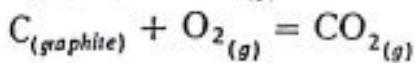
-15 قارن اثاليات احتراق  $CH_4(g)$  الى  $CO_2(g)$  عند 298K و 2000K



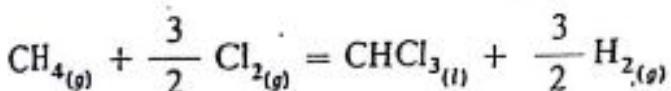
-16 في المعادلات الآتية :



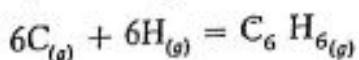
$$\Delta H^\circ = -89.2 \text{ Kal}$$



احسب  $\Delta H_{298}^\circ$  للتفاعل الآتي : -



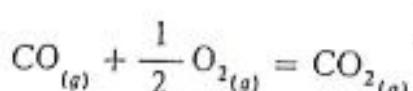
- 17 - على افتراض ان البنزين يتكون من ست اواصر  $\text{C}-\text{H}$  وثلاث اواصر  $\text{C}-\text{C}$  وثلاث اواصر  $\text{C}=\text{C}$  ، ماهي قيمة  $\Delta H^\circ$  لتكوين  $\text{C}_6\text{H}_6(g)$  اذا علمت ان قيم طاقات الاواصر عند 25°C تساوي 415.9 ، 330.5 و 631.4 كيلوجول . مول<sup>-1</sup> على التوالي . ب - اذا علمت ان حرارات التكون عند 25°C لـ  $\text{C}_6\text{H}_6(g)$  ،  $\text{H}_{(g)}$  ،  $\text{C}_{(s)}$  تعطى بالقيم 52.095 ، 271.291 و 19.820 كيلوسمرة . مول<sup>-1</sup> . احسب  $\Delta H^\circ$  للتفاعل :



- 18 - احسب مدخل طاقة الاصحة  $\text{H}-\text{O}$  في الماء في المعلومات الآتية :



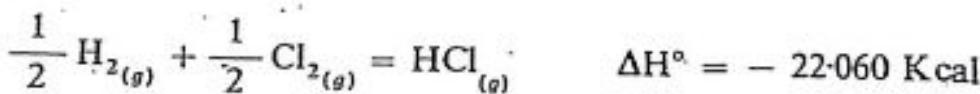
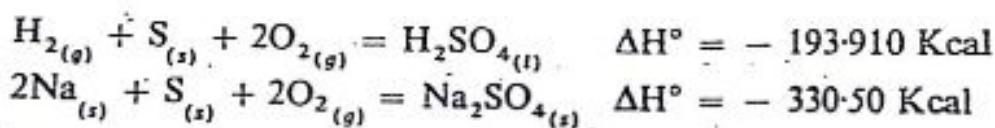
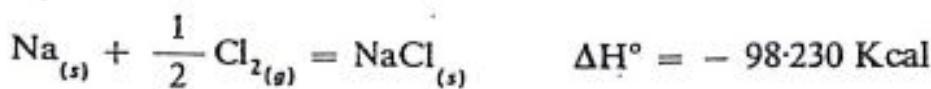
- 19 - احسب التغير في الانثالبي عند 473K للتفاعل :



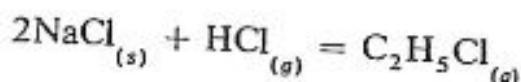
اذا علمنا ان الانثالبي القياسية لتكون  $\text{CO}_{2(g)} + \text{CO}_{(g)}$  عند 298 مول $^{-1}$  على التوازي  $\Delta H^\circ = -110.5$  كيلوجول و  $\Delta S^\circ = 393.5$  كيلوجول . المolarية المolarية لكل من  $\text{CO}_2$ ,  $\text{O}_2$ ,  $\text{CO}$  مقاسه الجول . مطلقة $^{-1}$  مول $^{-1}$  في المدى 298 k الى 473 تعطى ب :

$$\begin{aligned} C_p^\circ(\text{CO}) &= 26.53 + 7.70 \times 10^{-3}T - 1.17 \times 10^{-6}T^2 \\ C_p^\circ(\text{CO}_2) &= 26.78 + 42.26 \times 10^{-3}T - 14.23 \times 10^{-6}T^2 \\ C_p^\circ(\text{O}_2) &= 25.52 + 13.60 \times 10^{-3}T - 4.27 \times 10^{-6}T^2 \end{aligned}$$

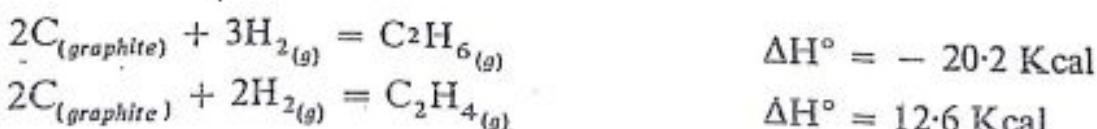
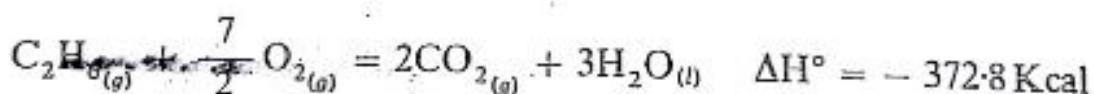
- 20 - حرارات التفاعلات الآتية مقاسة عند 25° م اعطيت ب :



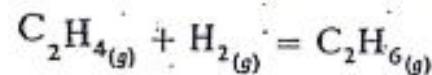
باستخدام المعلومات اعلاه احسب حرارة التفاعل الآتي تحت حجم ثابت وعند 25° م .



- 21 - اعطيت قيم  $\Delta H^\circ$  عند 25° م وضيق 1 جو للتفاعلات الآتية :



أ - احسب  $\Delta H$  ملدرجة الايثيلين عند 25°C



ب - احسب حرارة احتراق الايثيلين عند 25°C

ج - احسب  $\Delta E$  للتفاعل في (أ).

22 - احسب طاقة الأصرة C—I اذا علمت ان حرارة تكوين  $CH_3I_{(g)}$

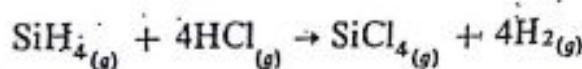
تساوي 3.1 كيلو سعرة . مول<sup>-1</sup> ، حرارة تكوين  $H_{(g)}$

كيلو سعرة . مول<sup>-1</sup> ، حرارة تكوين  $C_{(g)}$  تساوي 71.291 كيلو سعرة .

مول<sup>-1</sup> وحرارة تكوين  $I_{(g)}$  = 25.535 كيلو سعرة . مول<sup>-1</sup> ومعدل

طاقة الأصرة H—C تساوي .— 415.9 كيلو سعرة .. مول<sup>-1</sup> ..

23 - احسب التغير في الانثالي للتفاعل :



اذا علمت ان طاقات الاواصر (S—H) = 76 كيلو سعرة .. مول<sup>-1</sup> ،

(H—Cl) = 103 كيلو سعرة .. مول<sup>-1</sup> ، (Si—Cl) = 87 كيلو سعرة .

مول<sup>-1</sup> و (H—H) = 102 كيلو سعرة .. مول<sup>-1</sup> .

24 - احسب حرارة تبخر الماء عند 25°C ، اذا علمت ان السعة الحرارية للماء

تساوي 4.18 جولاً . مطلقة<sup>-1</sup> . غم<sup>-1</sup> ، السعة الحرارية لبخار الماء تحت

ضغط ثابت عند هذا المدى من درجات الحرارة تساوي 33.5 جول .

مطلقة<sup>-1</sup> . مول<sup>-1</sup> ، حرارة تبخر الماء تساوي 2258 جول غم<sup>-1</sup> .

100°C .

25 - احسب حرارة تكوين غاز البروبان من عناصره (أ) تحت ضغط ثابت

(ب) تحت حجم ثابت اذا علمت ان حرارة احتراق البروبان =

2220 كيلوجول . مول<sup>-1</sup> ، حرارة تكوين  $H_2O_{(l)}$  = 286.0

كيلوجول . مول<sup>-1</sup> ، حرارة تكوين ثاني اوكسيد الكربون =

393.5 كيلوجول . مول<sup>-1</sup> مقاسة عند 298K وضغط 1 جو .

26 - انخفضت درجة حرارة منظم حراري مائي عند درجة حرارة 97°C في

غرفة درجة حرارتها تساوي 27°C وفي اوقات معينة تسربت 1000 سعرة

الى الغرفة خلال العازل للمنظم الحراري جد (أ) التغير في الانتروبي للماء

في المنظم الحراري (ب) ما التغير في الانتروبي لهواء الغرفة (ج) هل ان

العملية عكسية أم غير عكسية ؟

الفصل الرابع  
القانونان  
الثاني والثالث

## الفصل الرابع



### القانون الثاني والثالث للtermodynamics

#### Second and Third laws of Thermodynamics

##### ١.٤ مقدمة

لقد نص القانون الأول في الترموداينمك على حفظ الطاقة عندما تتحول من شكل لآخر إلا أنه لا يشير إلى أية تحديدات حول هذه العملية. وهناك سؤال يطرح نفسه وهو هل ستحدث عملية ما أم لا؟ إن القانون الأول لا يعطي جواباً على هذا السؤال، لذا يجب أن نبحث عن دليل آخر لمدى التفاعل. نحن نعرف أن هناك كثيراً من العمليات التي لها اتجاه طبيعي (تلقائية) (spontaneous) ولو أنها أخذنا بنظر الاعتبار هذا النوع من العمليات لوجدنا أن هناك قوتين دافعتين في الطبيعة: قوة تحاول الدفع نحو تقليل أو نقصان الطاقة ما يمكن ذلك والقوة الثانية هي استعداد الماد لكي تصبح أكثر عشوائية أو أقل انتظاماً. وهذه النقطة تحد المطلق الأساسي الذي يرتبط من خلاله اتجاه العمليات بالقانون الثاني للترموداينمك.

وعلى الرغم من إمكانية تحول الأشكال المختلفة من الشغل إلى حرارة كلياً، إلا أنه وجد أن جزءاً فقط من كمية الحرارة يمكن أن يتتحول إلى شغل في العملية الدائيرية ويجهز القانون الثاني بوسيلة لحساب أقصى قيمة يمكن أن يصلها هذا الجزء. كما أن القانون الثاني يعطي مقياساً لمعنى ما إذا كانت العملية متعدلة تلقائياً أم لا لذا يعد ذا أهمية بالغة في الكيمياء.

ويرتبط جزء كبير جداً من علم الكيمياء، بطريقة أو باخرى، بمجال الاتزان وبقابلية النظم للسير باتجاه حالة الاتزان. وبعد الترموداينمك المدخل الأساسي لدراسة مختلف الاتزانات. ولا يمكن الاعتماد على التغيرات في الطاقة الداخلية والاتسالي لوحدهما مؤشرات للدلالة على قابلية سير التفاعل.

إن الكمية التي تخبرنا فيها إذا كان التفاعل الكيميائي أو التغير الفيزيائي يمكن أن يحدث تلقائياً في نظام معزول هي الانتروبي. وتعد الانتروبي دالة لحالة النظام

مثل الطاقة الداخلية E، ان ادخال الانثروبي (S) يحمل جموعة الكهرباء (الفرموداينميكية)، إلا انه من المفيد ادخال الكهرباء A (طاقة هلمهولتز) ، (طاقة حسناً) في (المجهد الكيميائي) ويمكن ان تعرف جميع هذه الكهرباء بدلالة E ، S ، T ، P و V.

#### 3.4 الفحليات التلقائية واللاتلقائية

#### Spontaneous and non-spontaneous Processes

ت تكون حياتنا اليومية من عدد وافر من العمليات الطبيعية التلقائية جداً بحيث لا نتوقف عندها لنتعرف اتجاهها، مثل جريان الماء في المنحدرات، سقوط صحن على الأرض، وتناثر اجزائه، احتراق البترول بوجود الاوكسجين داخل ماكينة السيارة لتكوين مزيج من الفازات العادمة، التي تتشير في الفضاء، عدد الفاز ليلأ الجسم الذي يشغله، احتراق الماس لكي يعطي ثاني اوكسيد الكربون، عملية صدأ الحديد  $(4\text{Fe} + 3\text{O}_2 \rightarrow 2\text{Fe}_2\text{O}_3)$ ، بروادة اليدمن عند ليس كرات من الثلج بسبب سريان الطاقة الحرارية من الجسم الساخن إلى الجسم البارد، ولذلك هناك اية مادة في الكون يمكنها ان تكتسب طاقة حرارية من المحيط الارضي منها بصورة تلقائية، نحن نعلم ان هذه امور مسلم بها، إلا ان هذه الحقيقة السمعية هي التي تهدى الابناس في الانثروبي.

ويجب ان نتساءل لماذا لاتتم العمليات المذكورة أعلاه باتجاه الماكينات تلقائياً، هل يمكن للماء أن يصعد إلى الأعلى من تلقاء نفسه؟ وهل إننا لو انتظرنا فترة كافية هل ستتحمّل قطع الصبحن المتباشرة وتعود إلى ما كانت عليه؟، هل يمكن لأول اوكسيد الكربون وثاني اوكسيد الكربون والماء التفاعل فيما بينهما لتكوين البترول والأوكسجين؟، هل يمكن للغاز ان يتقلص تلقائياً ليشفل حجاً أصفر؟، هل يمكن الحصول على الماس من تسخين ثاني اوكسيد الكربون، وهل يمكن للصدأ ان يحرر الاوكسجين ويعود إلى حديد غير صاديء، ومن الطبيعي ان يكون الجواب على هذه الأسئلة بالنفي، اذ انه لا يمكن حدوث مثل هذه العمليات تلقائياً.

ـ نحن نعرف ان الطاقة في كثير من الاحوال تتتحول من شكل لآخر إلا ان الطاقة الكلية تكون ثابتة في جميع الاحوال، ويمثل سقوط الماء من المرتفعات تحول طاقة الحاذبية إلى طاقة حرارية ومن ثم إلى طاقة حرارية (يكسب الماء 0.1 م عندما يسقط من ارتفاع 40 متراً)، وتتحول الطاقة الكيميائية إلى طاقة حرارية في أسطوانة ماكينة البترول على الرغم من أن قسيماً من هذه الطاقة يستهلك في عملية

انتشار الغازات المادمة المبردة . وفي اي من الحالات المذكورة أعلاه لم يتمكن القانون الاول من اعطاء بجواب حول اتجاه هذه التفاعلات الشائنة المحدثة

اذن الحقيقة المروفة هي ان جميع العمليات التلقائية (التي تحدث دون مؤثر خارجي) لا يمكن ان تoccus نفسها تلقائياً ، ولكن يمكن القيام بذلك بتجهيز النظام بطاقة خارجية من المحيط وتدعي هذه بالعملية غير التلقائية . العمليات غير التلقائية يمكن ان تحدث بتجهيز طاقة من خارج النظام كما في حالة رفع الماء الى الاعلى باستخدام مضخة او نقل الحرارة من المستودع البارد الى المستوى الساخن كما في الثلاجات ..

إن جميع العمليات التلقائية التي تسمى أحياناً بالعمليات الحقيقة تتباين من ناحية واحدة وهي ان جميعها تؤدي بالانظمة الى حالة اتزان او سكون او يعني آخر تصل الى نهاية . أما العمليات غير التلقائية فإنها لا تصل الى نهاية لأنها تعود ثانية وتعكس نفسها . لذلك هناك شيء ما في الوجود يحدد اتجاه التغير التلقائي ، وبما انه يمكن الحصول على الشغل في اي عملية تلقائية فإنه من الواضح ان حدوث التغير التلقائي يؤدي الى نقصان طاقة النظام وبالتالي فقد النظام قابلته على اداء الشغل ، وبما ان الشغل اللازم للقيام بالعملية غير التلقائية يمكن تجهيزه من اي تغير تلقائي آخر فإنه من الواضح انه يمكن عكس العملية التلقائية بتجهيز شغل بطريقة ما من اية عملية تلقائية اخرى .

اذن السؤال الذي يطرح نفسه الان : ما الشيء الذي يحدد التغير التلقائي ؟ انه بالتأكيد ليس الطاقة الكلية اذ ان القانون الاول ، كما بينا ، ينص على حفظ الطاقة وان جميع التغيرات تحدث دون اي تغير في الطاقة الكلية ، الا ان طاقة النظام تتجه دائماً نحو اقل قيمة .

وهناك سببان يبرران عدم امكانية اعتبار هذا النقصان مقياساً للتلقائية .  
أولاً ، في حالة تعدد الفاز تلقائياً نحو الفراغ يعد هذا التعدد ايزوثيرياً اي انه ليس هناك تغير في الطاقة الداخلية للنظام على الرغم من ان الممثلة تعد تلقائية\* . ثانياً ، لو كانت طاقة النظام تقل خلال العملية التلقائية ، فإن طاقة بقية الكون يجب ان تزداد بكمية مماثلة (لكي يتحقق القانون الاول ) فلماذا نفصل جزءاً من الكون على آخر ؟ هذا و ان الزيادة في طاقة المحيط هي عملية تلقائية مثلما ان عملية نقصان طاقة النظام هي تلقائية .

\* في النظام العزول ، حيث لا يوجد اي مؤثر خارجي ، تكون العمليات تلقائية

إن القانون الثاني يجهز بوسيلة للاستدلال فيما إذا كان التفاعل الكيميائي تلقائياً تحت ظروف معينة. لذا سنبدأ موضوعنا أولاً بالاتجاه الطبيعي للماكنات الحرارية ثم سنوضح دور الدالة الجديدة (الانتروبي) في تحديد اتجاه التفاعلات.

### 3.4 القانون الثاني للtermodynamics وصيغة العامة

#### Second law of Thermodynamics

إن أهم تطبيقات الترموديناميك في الكيمياء هي باعطاء معلومات حول الاتزان في الانظمة الكيميائية. فمثلاً مزج غازي، النتروجين والهيدروجين مع بعضها وبوجود محفز فإن جزءاً من كل منها سيتفاعل لتكون الامونيا. وقد بين القانون الأول أن الطاقة الكلية للنظام والمحيط تبقى ثابتة خلال التفاعل إلا أنه لم يتمكن من بيان التراكيز النهائية عند الاتزان. وسوف نرى إن القانون الثاني يمكن من اعطاء هذه المعلومات. إن القانون الثاني هو ملخص لمجموعة التجارب، إلا أنها لا يمكن اثباتها وسوف نعد فرضية يحكم عليها على أساس النتائج المنشورة منه.

في عام 1824 تمكن العالم السويدي سادي كارنو من ايجاد الكفاءة النظرية لماكنة البخار وكانت هذه البداية الاولى لاحد اشكال القانون الثاني للترموديناميك.

من خلال التجارب يمكن القول ببساطة أنه عند نقل حرارة من المستودع الساخن إلى المستودع البارد يمكن الحصول على شغل خارجي على المحيط باستخدام عملية دائيرية، وإن نقل الحرارة بالاتجاه العاكس يتطلب القيام بشغل على النظام.

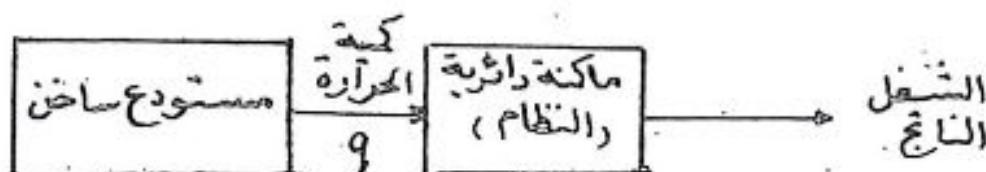
وقد عرف كل من القانون الثاني بالصيغة التالية: من المستحيل استخدام العملية الدائرية لنقل الحرارة من المستودع الساخن وتحويلها إلى شغل دون أن تفقد كمية من الحرارة من الجسم الساخن إلى الجسم البارد.

بينما عرف كلاسيوس، القانون الثاني كالتالي: من المستحيل استخدام العملية الدائرية لنقل الحرارة من الجسم البارد إلى الجسم الساخن دون اعطاء كمية من الشغل خلال العملية في الوقت نفسه.

إن نفس كلاسيوس للقانون الثاني يستخدم لاثبات قاعدة كارنو وهي أنه ليس هناك ماكنة حرارية يمكن أن تكون أكثر كفاءة من الماكنة التي تعمل بين

مستودعين حراريين ، وإن جميع المكائن الحرارية العكسية التي تعمل بين نفس المستودعين الحراريين لها نفس الكفاءة بغض النظر عن السائل المستخدم .

من الأدلة التي تثبت القانون الثاني هو فشل أي شخص في عمل ماكينة كالتي في الشكل (1.4) اذا لو كانت مثل هذه الماكينة موجودة فهذا يعني ان الماكينة ستأخذ الطاقة من الجو وتحوّلها كلياً الى شغل اي ان كفاءة الماكينة ستكون 100% وهذا غير ممكن وستناشه .



الشكل (1.4) : نظام غير طبيعي (لا يحقق القانون الثاني للtermوديناميك).

وهناك طرائق أخرى لتعريف القانون الثاني إلا أن جميع النصوص تعد متكافئة .

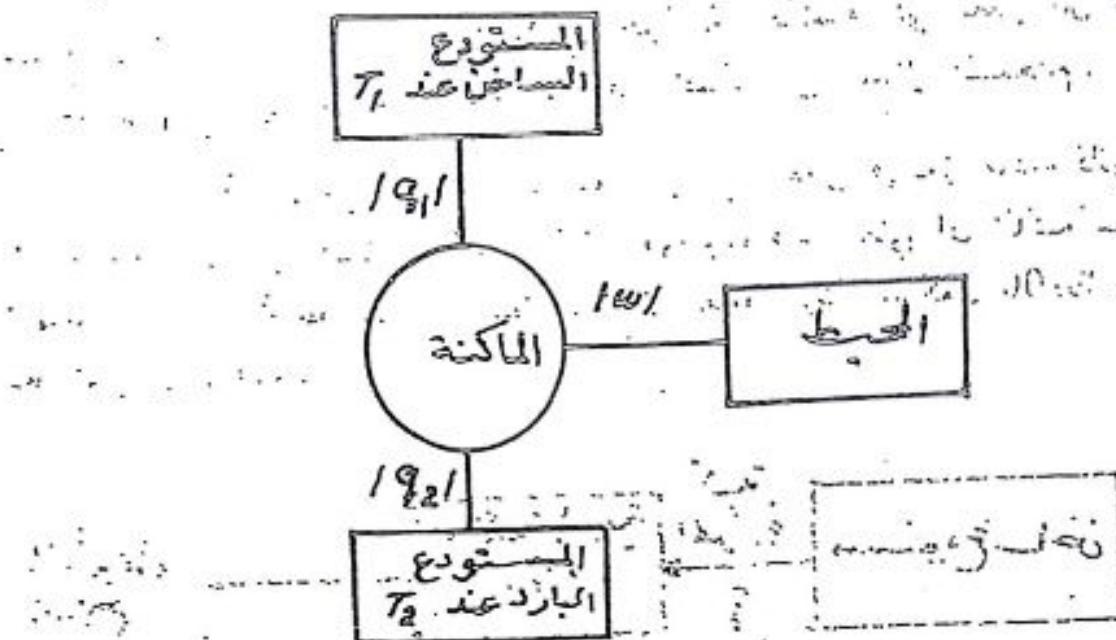
إن دخال الانتروبي يؤدي إلى تعريف آخر للقانون الثاني وهو (في الانظمة المغزولة تم العمليات التلقائية باتجاه زيادة الانتروبي).

#### 4.4 دورة كارنوت : Carnot cycle :

يمكن تحويل الحرارة جزئياً إلى شغل عند توفر مستودعين حراريين عند درجتين حرارتين  $T_1$  و  $T_2$  ويحصل على الشغل باستخدام غاز أو أي مادة مائلة في عملية دائيرية بحيث تكون النتيجة النهائية فيها انتقال الحرارة من أحد المستودعين إلى الآخر وانجاز كمية معينة من الشغل . وفي هذه الحالة يكون النظام بمثابةسائل أو (المادة المساعدة) المستخدمة .

وتعرف الماكنة الحرارية أنها الماكنة التي تستخدم الحرارة لتوليد الشغل الميكانيكي وذلك بوجود المادة المساعدة، خلال عملية دائيرية . وتظهر في الشكل (2.4) ماكنة كارنوت الحرارية .

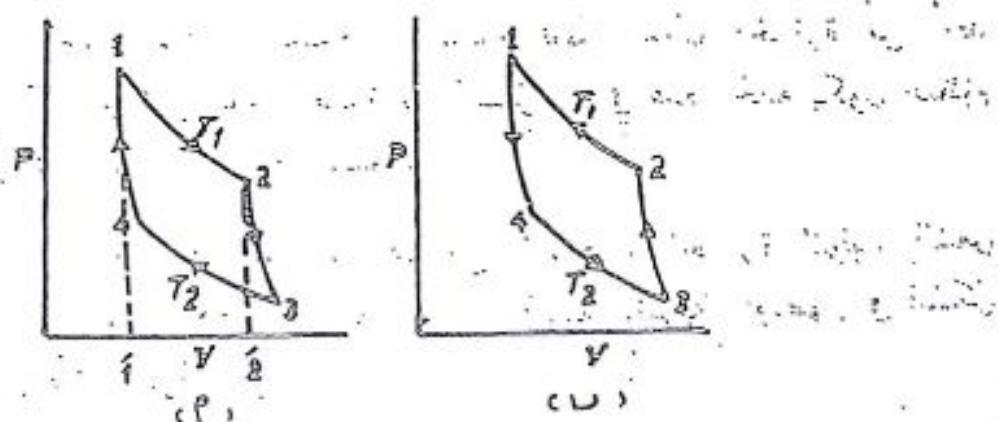
تشير الأسهم إلى ان الماكنة تأخذ في دورة واحدة كمية من الحرارة  $|q_1|$  من المستودع ذي الدرجة الحرارة العالية وتطهي كمية من الحرارة  $|q_2|$  إلى



شكل (2.4) : ماكنة كارنوت الحرارية

**المسنودع البارد** يقوم بشغل  $T_2$  على المحيط . وقد استخدمت الفم المطلق هذه الكميات وذلك لأن اشارات هذه الكميات الجبرية توضع باتفاق ما يتطلب في هذه الحالة أن تكون  $T_1$  موجبة و  $T_2$  سالبة و  $W$  موجبة .

وعندما تحصل ماكنة كارنوت الحرارية فإن الفاز المستخدم يمر في سلسلة من أربع خطوات يعود بعدها إلى حالته الأولية . وتكون الماكنة في اسطوانة مزودة بكمبس عدم الاحتكاك يمكنه أن يقوم بشغل على المحيط كما يمكن للمحيط أن يقوم بشغل عليه . إن دورة كارنوت هي دورة عكستية وتقسم من أربع خطوات يمكن ترتيبها في الشكل (3.4)



شكل (3.4) : دورة كارنوت A . رسم P مقابل V لماكنة كارنوت ب - رسم P مقابل V لثلاجة كارنوت .

ويمكن تلخيص هذه الخطوات بالآتي:

- الخطوة الاولى: التمدد الايزوثرمي العكسي للفاز تحت درجة حرارة ثابتة  $T_1$  من الحالة 1 الى الحالة 2 . حيث ينجز المكبس خلال هذه الدورة شفلاً  $|w_{12}|$  على الحيط ويتصن حرارة  $|q_1|$  بواسطة الغاز من المستودع ذي الدرجة الحرارية العالية . لاحظ ان  $w_{12} < 0$  سالب (حسب الاتفاق ان  $w$  هو الشغل المنجز من النظام) ويعطى  $w$  بالمعادلة :

$$w_{12} = - \int_1^2 P dV \quad (1.4)$$

ولفرض التأكد من ان انتقال الحرارة عكسي فان درجة حرارة الغاز تكون اقل من درجة حرارة المستودع العالي درجة الحرارة  $T_1$  بكمية متناهية من الصفر .

- الخطوة الثانية : التمدد الايدياتي العكسي للفاز من الحالة 2 الى الحالة 3 . في هذه الخطوة يمكننا ان نتخيل ان المكبس والاسطوانة معزولةان بحيث لا يوجد انتصاص او فقدان في الحرارة . ويستمر التمدد إلى أن تتخفض درجة حرارة الفاز الى درجة  $T_2$  ، وخلال هذه الخطوة من التمدد ينجز المكبس شفلاً مقداره  $|w_{23}|$  على الحيط ويعطى بـ :

$$w_{23} = - \int_2^3 P dV \quad (2.1)$$

- الخطوة الثالثة : التقلص الايزوثرمي العكسي للفاز من الحالة 3 الى الحالة 4 . خلال هذه الخطوة ينجز الحيط شفلاً مقداره  $|w_{34}|$  على الغاز وتسرب كمية من الحرارة  $|q_2|$  من الفاز الى المستودع ذي الدرجة الحرارية المنخفضة . كمية الحرارة المتتصنة من قبل الفاز  $q_2 < 0$  سالبة . وتبقى درجة حرارة الفاز أعلى من درجة حرارة المستودع الواطيء  $T_2$  بكمية متناهية في الصفر لكي يكون انتقال الحرارة عكسيأً .

$$w_{34} = - \int_3^4 P dV \quad (3.4)$$

- الخطوة الرابعة : التقلص الايدياتي العكسي للفاز الحالة من 4 الى الحالة 1 . وفي هذه الخطوة تكتمل الدورة وذلك برجوع الفاز ثانية الى الحالة الاولى عند درجة حرارة  $T_1$  . وفي هذه الخطوة من التقلص يكون الشغل  $w_{41}$  على الفاز .

$$\omega_{41} = - \int_4^1 P dV \quad (4.4)$$

وبذلك فان الشغل المنجز في دورة كارنوت يعطى بالمساحة تحت الرسم البياني لـ  $P$  مقابل  $V$  لتلك الخطوة . مثلاً الشغل المنجز في الخطوة الأولى من دورة كارنوت يعطى بالمساحة 1212 وبطراح المساحات تحت الرسوم PV (او الشغل) لعملية التقلص من عمليتي التمدد يمكننا أن نرى ان الشغل المنجز في دورة كارنوت (الشكل 4.3.4) يعطى بالمساحة 4321 . وبما ان الغاز يعود الى حالته الابتدائية فان

$$\Delta E = 0 = q_2 + q_1 \quad (5.4)$$

وبذلك فان

$$\omega = q_2 + q_1 \quad (6.4)$$

ان كمية الحرارة  $q_2$  المتتصة عند درجة حرارة عالية التي تحولت الى شغل تدعى بكفاءة الماكينة الحرارية :

$$\frac{q_2 + q_1}{q_2} = \frac{\omega}{q_2} \quad \text{الكافأة} = \quad (7.4)$$

ويكون حساب كفاءة دورة كارنوت مباشرة باستخدام 1 مول من الغاز المثالي . وبما ان الطاقة الداخلية للغاز المثالي لا تعتمد على الحجم فان كمية الشغل المنجز في عملية التمدد الايزوثرمي للغاز المثالي تساوي كمية الحرارة المتتصة . فاذا ازداد حجم الغاز من  $V_1$  الى  $V_2$  عند درجة حرارة  $T_2$  ، فان كمية الشغل المنجز يعطى بـ :

$$\omega_1 = q_1 = RT_1 \ln \frac{V_2}{V_1} \quad (8.4)$$

وفي عملية التقلص الايزوثرمي العكسي عند  $T_1$  يجب القيام بشغل على الغاز وتعطى كمية الشغل  $\omega_2$  الذي يقوم به الغاز وكمية الحرارة المتتصة  $q_2$  بـ

$$\omega_2 = q_2 = RT_2 \ln \frac{V_4}{V_3} \quad (9.4)$$

ومن الخطوات الادبياتية سيكون لدينا من المعادلة التالية :

مايلي :

$$\frac{T_2}{T_1} = \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^{\gamma-1} \quad (10.4)$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \left( \frac{V_2}{V_3} \right)^{\gamma-1} \quad (11.4)$$

وبالتساوي بين المعادلتين (10.4) و (11.4) وأخذ الجذر ( $1 - \gamma$ ) نحصل على

$$\frac{V_2}{V_3} = \frac{V_1}{V_4}$$

ويضرب الطرفين في الوسطين :

$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{V_4}{V_3} \quad (12.4)$$

وبالتعويض عن  $\frac{V_4}{V_3}$  من المعادلة (12.4) في المعادلة (9.4) ثم بقسمة (9.4) على

$$\frac{q_1}{q_2} = - \frac{T_1}{T_2} \quad (13.4)$$

لذا فان كفاءة ماكينة كارنوت الحرارية باستخدام غاز مثالي تعطى بـ :

$$\eta = \frac{\omega_{max}}{q_2} = \frac{T_2 - T_1}{T_2} \times 100 \quad (14.4)$$

$$\eta = \frac{\omega_{max}}{T_h} = \frac{T_h - T_c}{T_h} \times 100$$

حيث ان  $T_h$  درجة حرارة الشتودع الفالي،  $T_c$  درجة حرارة الشتودع الواطي،

ويعاً أن هذه الدورة هي دورة عكسية فان الشغل الناتج هو اقصى شغل كما ان الكفاءة هي الكفاءة القصوى

#### ٤.٤.٤ ثلاجة كارنوت : Carnot Refrigerator

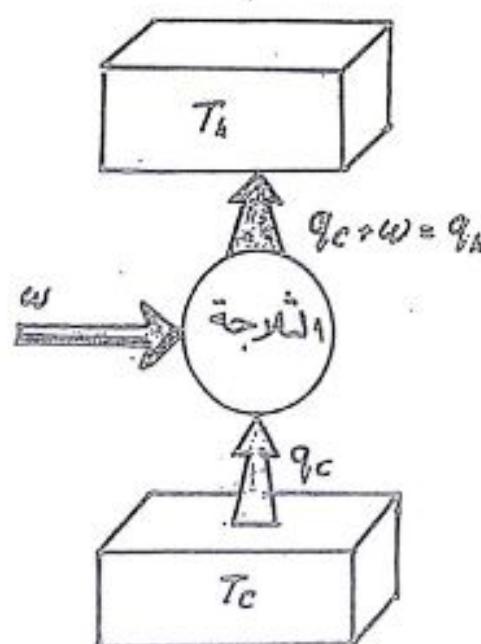
يمكن الحصول على التبريد وذلك بتدوير دورة كارنوت بالاتجاه المعاكس والمبين في الشكل (3.4 ب) أي ان الخطوة بالترتيب 12341 . وتمثل الخطوة الاولى التمدد الاديابي العكسي من الحالة 1 الى الحالة 4 .

والخطوة الثانية تمثل التمدد الايزوثرمي العكسي وفيه تنتص كمية من الحرارة  $q_2$  من المستودع ذي الدرجة الحرارية المنخفضة . والخطوة الثالثة هي التقلص الاديابي العكسي من الحالة 3 الى الحالة 2 . والخطوة الاخيرة هي التقلص الايزوثرمي العكسي الذي تعطى فيه كمية من الحرارة  $|q_1|$  الى المستودع الساخن عند درجة الحرارة العالية  $T_1$  . وفي حالة الثلاجة المنزلية فان المستودع ذا الدرجة الحرارية العالية هو عبارة عن هواء الغرفة ، ويظهر اسلوب سريان الشغل والحرارة في الثلاجة كما في الشكل (4.4) حيث يبدو ان ماكينة الثلاجة تقوم ببذل جهد (شفل) لضخ الحرارة من المستودع البارد الى المستودع الساخن وذلك من خلال انجاز كمية من الشغل على الفاز باستخدام مكبس وتعطى كفاءة الثلاجة بـ

$$\eta = \frac{\omega_{max}}{q_1} = \frac{T_2 - T_1}{T_1} \times 100$$

أو

$$\eta = \frac{\omega_{max}}{q_c} = \frac{T_h - T_c}{T_c} \times 100$$



الشكل (4.4) : سريان الشغل والحرارة في الثلاجة

المثال (1.4) :

احسب كفاءة ماكينة كارنوت الحرارية التي تعمل مابين 0°C و 500°C.

الحل :

بتطبيق المعادلة :

$$\eta = \frac{T_h - T_c}{T_h} \times 100$$

الماكينة الحرارية

$$= \frac{773\text{ K} - 273\text{ K}}{773\text{ K}} \times 100$$

$$= 64.7\%$$

المثال (2.4) :

احسب الكفاءة الفصوى لثلاجة تعمل مابين الدرجتين الحراريتين -10°C (درجة حرارة الثلاجة) و 25°C (درجة حرارة الفرقة). ماهي اقل كمية من الشغل يجب انجازها لازالة 100 جول من الحرارة من داخل الثلاجة.

الحل :

بتطبيق معادلة كفاءة الثلاجة

$$\eta = \frac{\omega_{max}}{q_c} = \frac{T_h - T_c}{T_c}$$

$$\eta = \frac{298\text{ K} - 263\text{ K}}{263\text{ K}} = 13.3\%$$

اما كمية الشغل المطلوب انجزه لازالة الحرارة فيمكن حسابه من

$$\eta = \frac{\omega}{100\text{ J}}$$

$$0.133 = \frac{\omega}{100\text{ J}} \Rightarrow \omega = 13.3\text{ J}$$

## ٢.٤.٢ الانتروبي Entropy

الانتروبي هي كمية ثرموداينميكية ذات صفة شمولية ، وقد اكتشفت من العالم كلاسيوس في 1854 . وكما بينا سابقاً فان الخاصية الشمولية هي الخاصية التي تعتمد على كمية المادة في النظام ومثال لذلك الخواص الشمولية مثل الحجم (V) والطاقة (E) . ان الانتروبي هي دالة الحالة النظام وتعمل بالكمية  $\frac{dq}{T}$  حيث

ان  $T$  هي درجة حرارة المحيط ، واذا كان كلُّ من النظام والمحيط لها نفس درجة الحرارة فان  $T$  في هذه المعادلة تمثل درجة حرارة النظام . وقد دلت الابحاث ان

التعامل مع الكمية  $\frac{dq}{T}$  افضل من التعامل مع  $q$  نفسها . وتعمل  $\Delta S$  التغير في الانتروبي . ان هذه الدالة تمتلك الخواص التالية :

للعملية العكسيه  $dS = \frac{dq}{T}$  (في هذه العملية يكون التغير في الانتروبي مساوياً الى التغير في كمية الحرارة مقسوماً على درجة الحرارة). للعملية غير العكسيه  $dS > \frac{dq}{T}$  (في هذه العملية يكون التغير في الانتروبي اكبر من الحد  $\frac{dq}{T}$ ) . ان استخدام  $dq$  بدلاً من  $q$  هي لست تقاضلاً تماماً لأنها تعتمد على المسار المستخدم .

وفي هذه المرحلة يمكن الاشارة الى امكانية الاستفادة من هذه الدالة في معرفة امكانية حدوث تفاعل ما كيميائياً او فيزيائياً وهل بالامكان الانتقال من الحالة A الى الحالة B ، وللإجابة على ذلك يتم حساب التغير الكلي الحاصل في الانتروبي او ما يطلق عليه  $\Delta S_{univ}$  ثم يمكن الاستفادة من التغيرات الواردة في الجدول في الجدول أدناه : (1.4)

الجدول (1.4) علاقة الانتروبي بنوع التفاعل

	$\Delta S_{univ}$	نوع التفاعل
موجبة		التفاعل يسير تلقائياً من الحالة A الى الحالة B
صفر		التفاعل في حالة اتزان ولا يحدث اي عملية تلقائية
سالبة		التفاعل يميل للسير تلقائياً في الاتجاه المعاكس اي من الحالة B الى الحالة A .

ويتضح من الجدول اعلاه انه عندما تحدث عملية تلقائية في نظام موزول تزداد الانتروبي دائمًا.

ان وحدة الانتروبي هي وحدة على درجة الحرارة وتستخدم عادة وحدة السرقة لكل درجة.

ان التغير في الانتروبي للتغير ما في الحالة لا يعتمد على المسار لذا فان التغير في الحالة 1 الى الحالة 2 يعطى بالمعادلة :

$$\Delta S = S_2 - S_1 = \int_1^2 \frac{dq_{rev.}}{T} \quad (22-4)$$

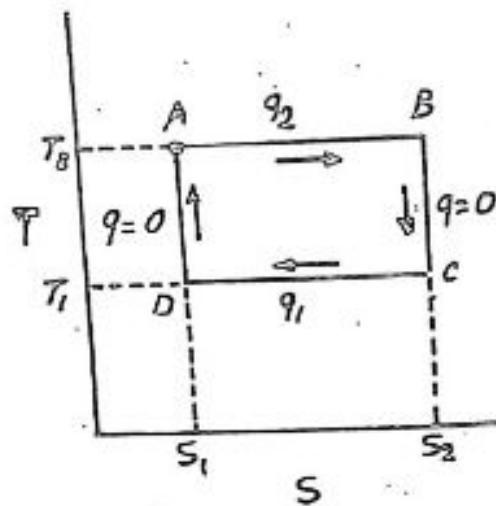
ان اي مسار عكسي بين الحالتين 1 و 2 يعطي نفس قيمة التكامل ، وبما ان  $S$  لها خاصية شمولية (تعتمد على كتلة النظام) لذا يمكن تطبيق المعادلة اعلاه على النظام مهما كان حجمه . ومع ذلك فعند حساب التغيرات في الانتروبي للأنظمة الكيميائية فاننا نستخدم  $S$  بوحدات جول لكل مطلقة لكل مول . وبما ان  $S$  هي دالة لحالة النظام فان التكامل لهذه الكمية في العملية الحقيقة (كما في دورة كارنوت) تساوي صفرًا :

$$\Delta S = \int_1^2 \frac{dq_{rev.}}{T} = 0 \quad (22-5)$$

من خلال الشرح السابق يتضح ان القانون الثاني يتعلق بدراسة التغير في الانتروبي  $\Delta S$  وليس  $S$  (الانتروبي المطلقة) التي سنناقشها في القانون الثالث ويمكن الخروج بصيغة اخرى للقانون الثاني مما سبق وهي : « العمليات التلقائية تكون دائمًا مصحوبة بزيادة في الانتروبي »

#### 3.4.4 التغيرات في الانتروبي في دورة كارنوت Entropy changes in carnot cycle

هناك العديد من العمليات الصكية التي يمكن فيها حساب التغير في الانتروبي بصورة مباشرة . واذا أخذنا بنظر الاعتبار التغيرات في الانتروبي في دورة كارنوت الصكية فاننا يمكننا بسهولة اشتراك الكفاءة القصوى للماكنة الحرارية . وقد وضحت الخطوات برسم درجة الحرارة مقابل الانتروبي كما في الشكل (5.6).



الشكل (5.4) : تثيل دورة كارنوت بدلالة درجة الحرارة والانتروبي

ان رسم  $S-T$  لدورة كارنوت العكسيه يمد سهلاً اذ تثل الخطوط الايزوثرمية بالخطوط الافقية والخطوط الاديماتية العكسيه بالخطوط العمودية ، وبما أن  $q = 0$  فان الانتروبي ثابتة .  
بما ان الغاز يعود الى حالته الاولية فان التغير الكلي في الانتروبي للغاز في الخطوط الاربع يساوي صفرأ وباستخدام المعادلة  $\Delta S = S_2 - S_1 = \int_1^2 \frac{dq}{T}$  يمكننا اعطاء التغير في الانتروبي للغاز كما يلي :

$$\begin{aligned}\Delta S &= \Delta S_{AS} + \Delta S_{BC} + \Delta S_{CD} + \Delta S_{DA} = 0 \\ &= \frac{q_2}{T_2} + 0 + \frac{q_1}{T_1} + 0 = 0\end{aligned}\quad (24.4)$$

بما ان  $0 = \Delta E$  للدورة  $q_2 + q_1 = \omega$  ، وبتعويض المعادلة (13.4) نحصل على

$$\frac{\omega_{max}}{q_2} = \frac{T_2 - T_1}{T_2}$$

وهي نفس المعادلة (14.4)

## 5.4 حساب التغيرات في الانتروبي

### Calculation of entropy changes

#### 1.5.4 التغيرات في الانتروبي في العمليات الاديباتية :

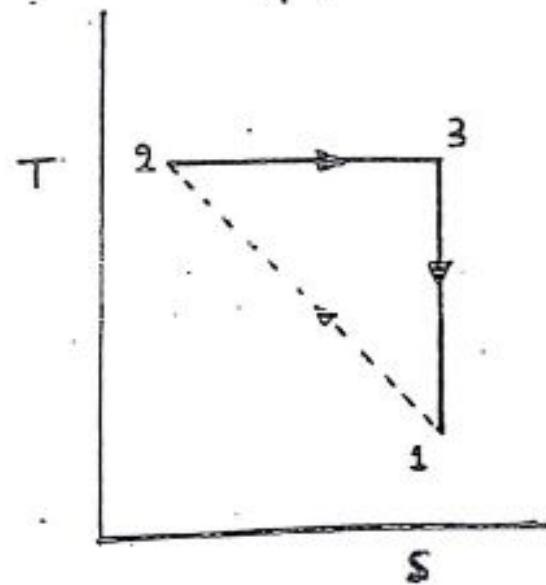
#### Charges in Entropy in Adiabatic processes

في النظام المزول لاتفقد أو تكتسب اي كمية من الحرارة اي يعني آخر  $dq = 0$  ومن هذا التعريف فإن ( $ds = 0$ ) للعمليات الا迪باتية العكبية . وعند التغير من حالة اولية الى حالة نهائية فإن  $\Delta s = 0$  ، اذا كانت العملية اديباتية عكبية . والآن ماذا يحدث لو كانت العملية اديباتية غير عكبية ؟ للجواب على هذا السؤال سوف نفرض ان لدينا عمليتين اديباتيتين غير عكبيتين ، في العملية الاولى تزداد الانتروبي وفي الثانية تقل الانتروبي.

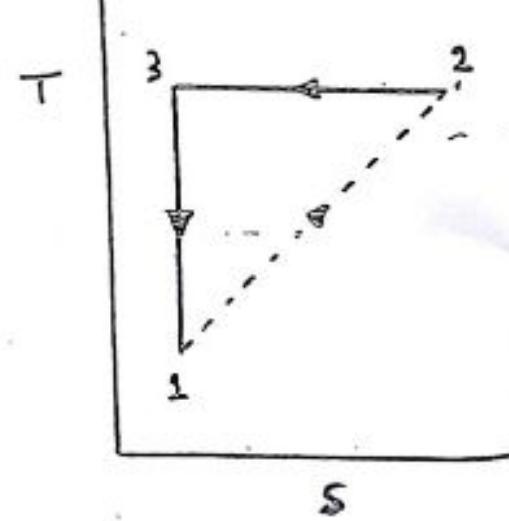
وتوضح العمليتان غير العكبيتين في النكل (5.4) و (ب) بالخطوط المنقطة ، وتثير هذه الخطوط النقطة ان الحالات الوسطية للعملية غير العكبية غير معروفة وان المسار قد رسم اعتباطاً بشكل خط مستقيم . اما المارات المرسومة بالخط الصد فهي مارات عكبية . ولكلتا النكلين  $\Delta E = 0$  للدورة ، وبذلك فان القانون الاول يمكن ان يعطى بالآتي :

$$\omega_{12} + \omega_{23} + \omega_{31} + q_{23} = 0 \quad (5.4)$$

(أ)



(ب)



النكل (5.4) : احتمالان لعمليتين اديباتيتين غير عكبيتين من الحالة 1 الى الحالة 2 مع الرجوع العكسي .

وذلك لأن كلتا العمليتين غير العكسيتين وكذلك الخطوة 3-2 في كلتا الحالتين هي اديبانية . بينما الخطوة 2-3 ايزوثرمية (T ثابتة) . وكما بينا سابقاً فإن كمية الحرارة يمكن ان تكون موجبة أو سالبة فاذا كانت  $\eta_{23}$  موجبة كما في الشكل (16.4) فهذا يعني ان كمية من الحرارة مستمدة من النظام في العملية الائزوثرمية وتحول كلياً الى شغل . وبعد هذا خالفاً للقانون الثاني لذا فان العملية المبينة في الشكل (15.4) لا يمكن حضورها استناداً الى القانون الثاني.

واذا كانت  $\eta_{23}$  سالبة<sup>\*</sup> ، فهذا يعني ان هناك كمية من الحرارة تتبث من النظام في العملية الدائرية التي ينجز فيها شغل على النظام . وبين الشكل (15.4b) تحول الشغل الى حرارة وهذا مسروق به في القانون الثاني . با ان الانتروبي تزداد في التغير الادياباتي غير العكسي من الحالة 1 الى الحالة 2 لذا يمكننا ان نستنتج للصلة الادياباتية :

$$\Delta S_{\text{adiab}} \geq 0 \quad (26.4)$$

حيث ان اشاره المساواة تنطبق اذا كانت العملية عكسيّاً اما اشاره الامساواة فانها تنطبق اذا كانت العملية غير عكسيّة . إن التغير الادياباتي من الحالة 1 الى الحالة 2 والمبين في الشكل (15.4b) هو تغير طبيعي في نظام ممزوج ، وإن حقيقة ازدياد الانتروبي تتطابق تماماً للصلة الثالثية (غير العكسيّة) ، أو من وجهة نظر اخرى ، يمكننا ان نستنتج انه عند حدوث تغير غير عكسي (ثلاثي) في نظام ممزوج تزداد الانتروبي .

هذا اذا اخذنا بنظر الاعتبار التغير في الانتروبي للنظام  $\Delta S_{\text{urr}}$  ، إلا انه يجب ان يؤخذ التغير في الانتروبي لكل من النظام والمحيط  $\Delta S_{\text{sur}}$  (التغير في الانتروبي الكلية) وبذلك يصبح لدينا للنظام الادياباتي .

$$\Delta S_{\text{adiab}} = \Delta S_{\text{sys}} + \Delta S_{\text{sur}} \geq 0 \quad (27.4)$$

\* راجع بيدول (3.2) الفصل الثاني في القانون الاول حول اشارات ٢ و ٣ .

## ٢.٥.٤ التغيرات في الانتربي في العمليات الايزوثرمية Changes in Entropy in Isothermal processes

سوف نأخذ الآن بنظر الاعتبار عمليات بسيطة يمكن فيها حساب التغيرات في الانتربي بصورة مباشرة ويعن القول ان هذه الحالة هي اسهل حالات حساب التغيرات في الانتربي.

إن انتقال الحرارة من جسم لأخر عند حصول المخاض متنه في الصفر في درجة الحرارة يعد تغيراً عكسيّاً، وذلك لأنّه يمكن عكسي اتجاه سريان الحرارة وذلك باجراء تغير متنه في درجة حرارة احد الجسيم . مثلاً ذوبان الثلج عند درجة انصهاره وتبخر السائل تحت ضغط جزئي ثابت للهادة مساوياً الى ضغط بخاره . تعد امثلة حول التبدلات الايزوثرمية التي يمكن عكسيها باجراء تغير صغير في درجة الحرارة . وبما ان  $T$  ثابتة ، لذا يمكن اجراء التكامل للمعادلة

$$ds = \frac{dq_{rev}}{T}$$

$$\Delta S = \frac{q_{rev}}{T} \quad (28.4)$$

حيث ان  $q_{rev}$  تقل كمية الحرارة المتصلة في التبدل العكسي . وبما ان الضغط ثابت في هذه العملية فإن كمية الحرارة  $q_{rev}$  تساوي التغير في الانثالي  $\Delta H$  . لذا فإن

$$\Delta S_{sys} = \frac{\Delta H}{T} = \frac{q_{rev}}{T} \quad (29.4)$$

ويمكن استخدام هذه المعادلة لحساب التغير في الانتربي للتسامي أو عند تحويل صلب من شكل لأخر . وبما ان الحرارة المتصلة من النظام تساوي الحرارة المفقودة من المحيط فإن التغير في الانتربي للمحيط تساوي التغير في الانتربي للنظام ولكن باشارة سالبة اي ان :

$$\Delta S_{sur} = - \frac{q_{rev}}{T} \quad (30.4)$$

لذا فإن التغير في الانتربي الكلية  $(\Delta S_{univ})$  لعملية الايزوثرمية العكسيّة تكون

$$\Delta S_{univ} = \Delta S_{sys} + \Delta S_{surr} = 0 \quad (31.4)$$

اما اذا كانت العملية الايزوثرمية غير عكستة فإن :

$$\Delta S_{surr} > -\frac{q_{sys}}{T} \quad (32.4)$$

وبذلك فإن التغير في الانتروبي الكلية للعملية الايزوثرمية غير العكستة

$$\Delta S_{univ} = \Delta S_{sys} + \Delta S_{surr} > 0$$

وبصورة عامة للعمليات الايزوثرمية (العكستة وغير العكستة) فإن

$$\Delta S_{surr} \geq -\frac{q_{rev}}{T} \quad \Delta S_{univ} \geq 0 \quad (33.4)$$

إن هذه المعادلة (33.4) تعد مهمة وتمثل صيغة ثالثة للقانون الثاني للtermودايناميك مكافئة لصيغة كلاسيوس .

#### المثال (3.4)

يفلي سائل المكيان الاعتيادي عند 68.7°C وعند ضغط 1.01325 بار وحرارة تبخره تحت ضغط ثابت وعند هذه الدرجة تساوي 28,850 جو. مول⁻¹ . احسب التغير في الانتروبي للنظام والمحيط والانتروبي الكلية .

الحل :

العملية عكستة ، التغير في الانتروبي للنظام

$$\Delta S_{sys} = \frac{\Delta H}{T} = \frac{28,850 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1}}{341.8 \text{ K}} = 84.41 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1}$$

للمحيط :

$$\Delta S_{surr} = -84.41 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$\Delta S_{univ} = 84.41 + (-84.41) = 0$$

#### المثال (4.4) :

احسب التغير في الانتروبي للنظام والمحيط والانتروبي الكلية للتمدد الايزوثرمي العكسي لمول من الغاز المثالي من  $0.01 \text{ m}^3$  الى  $0.10 \text{ m}^3$  عند 298 K .

الحل :

التغير في الانتروري للنظام :

$$\Delta S_{sys} = \frac{q_{rev}}{T}$$

للعملية الايزوثرمية ( $\Delta E = 0$ ) ، لذا فإن ويندا فإن

$$\Delta S = 2.303 nR \log \frac{V_2}{V_1}$$

$$= 2.303 \times (1.0 \text{ mol}) (8.314 \text{ J. mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}) \log \frac{0.10}{0.01}$$

$$= 19.14 \text{ J. K}^{-1} \text{ mol}^{-1} (\text{E.u})$$

التغير في الانتروري للمحيط :

$$\Delta S_{sur} = -2.303 nR \log \frac{V_2}{V_1}$$

$$= -19.14 \text{ Eu}$$

الانتروري الكلية :

$$\Delta S_{univ} = 19.14 + (-19.14) = 0$$

### 3.5.4 التغير في الانتروري مع درجة الحرارة

#### Entropy changes with Temperature

يمكن حساب الزيادة في الانتروري للنظام بسبب زيادة درجة الحرارة على اعتبار ان التغير في درجة الحرارة يمكن أن يتم بصورة عكسيه . ان كمية الحرارة المتضمنة لكل مول من المادة في كل خطوة متناهية في الصفر تساوي حاصل ضرب السعة الحرارية في الفرق في درجات الحرارة  $dT$  ، لذا فإن

$$dS = \frac{CdT}{T} \quad (34.4)$$

وبتكامل المعادلة (34.4) بين  $T_2, T_1$  نحصل على:

$$\int_{S_1}^{S_2} dS = \int_{T_1}^{T_2} \frac{cdT}{T} \quad (354)$$

وإذا كانت  $C$  لا تعتمد على درجة الحرارة فان

$$S_2 - S_1 = C(\ln T_2 - \ln T_1) = C \ln \frac{T_2}{T_1} = 2.303 C \log \frac{T_2}{T_1} \quad (36.4)$$

أن الحقيقة المعروفة وهي أن الانترóي تكون دافئاً أكبر عند درجات الحرارة العالية تتفق تماماً مع زيادة عشوائية حركة الجزيئات عند الدرجات الحرارية العالية. أن هذه المعادلة يمكن تطبيقها تحت ضغط ثابت أو تحت حجم ثابت. فإذا تمت عملية التسخين تحت ضغط ثابت عندئذ تستخدم  $C$  وإذا تمت تحت حجم ثابت تستخدم  $c$ .

المثال (5.4) :

احسب التغيرات في الانترóي عند تسخين 1 مول من الفضة من 298 K إلى 1500 مطلقة تحت ضغط ثابت إذا تمت العملية (أ) عكسيّاً (ب) لاعكسيّاً وذلك بوضع الفضة في فرن عند 1500 K، إذا علمت أن معدل السعة الحرارية للفضة تساوي 25.9 جوجل. مطلقة<sup>-1</sup>. مول<sup>-1</sup>.

الحل :

لكلتا العمليتين ان التغير في الانترóي للنظام.

$$\Delta S_{\text{للنظام}} = (1 \text{ mol}) \int_{T_1}^{T_2} \frac{25.9}{T} dT = 25.9 \ln \frac{1500}{298} = 41.9 \text{ Eu}$$

للعملية العكسيّة :

$$\Delta S_{\text{للمحيط}} = -41.9 \text{ Eu}$$

لذا فإن التغير في الانترóي للكون :

$$\Delta S_{\text{الكون}} = 0$$

وللعملية غير العكية ان كمية الحرارة  $q$ :

$$q = -(1 \text{ mol}) \int_{T_1}^{T_2} C_p dT = - (25.9) (T_2 - T_1)$$

$$= - (25.9) (1500 - 298) = - 31.13 \text{ kJ}$$

لذا فان

$$\Delta S_{\text{للمحيط}} = - \frac{31.130}{1500} = - 20.75 \text{ J/K}$$

وبذلك ان التغير في الانتروبي للأكون في العملية غير العكبة

$$\Delta S_{\text{universe}} = 41.9 + (-20.75) = 21.2 \text{ J/K}$$

وإذا كانت الحالات الحرارية تغير خلال عملية التسخين عندئذ يجب استخدام المعادلة الافتراضية التي تثلج اعتقاد السعة الحرارية على درجة الحرارة.

$$C_p = a + bT + cT^2 \quad (37.4)$$

حيث تعوض هذه المعادلة في المعادلة (35.4) قبل التكامل ويعطي التغير في الانتروبي بـ:

$$\Delta S = \int_{T_1}^{T_2} \frac{a + bT + cT^2}{T} dT \quad (38.4)$$

المثال (6.4) :

احسب الزيادة في الانتروبي لمول من غاز الاوكجين عند تسخينه تحت ضغط ثابت من درجة 298 إلى 873 . اذا علمت ان السعة الحرارية لغاز الاوكجين دالة لدرجة الحرارة في المدى المذكور من درجات الحرارة ماوية الى :

$$C_p = 29.96 + 4.18T - 1.67T^2 \text{ J/K/mol}$$

$$\Delta S = \int_{T_1}^{T_2} \frac{C_p}{T} dT$$

الحل:

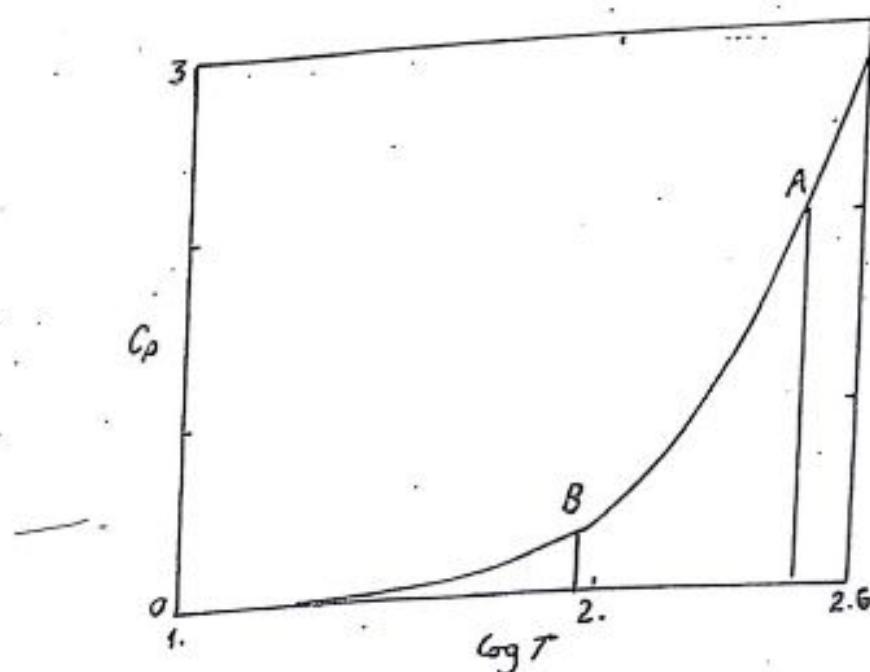
$$\Delta S = \int_{298}^{873} \frac{(29.96 + 4.18T - 1.67T^2) dT}{T}$$

$$= (29.96)(2.303) \log \frac{873}{298} + 4.18(873 - 298) -$$

$$\frac{1.67}{2}(873^2 - 298^2)$$

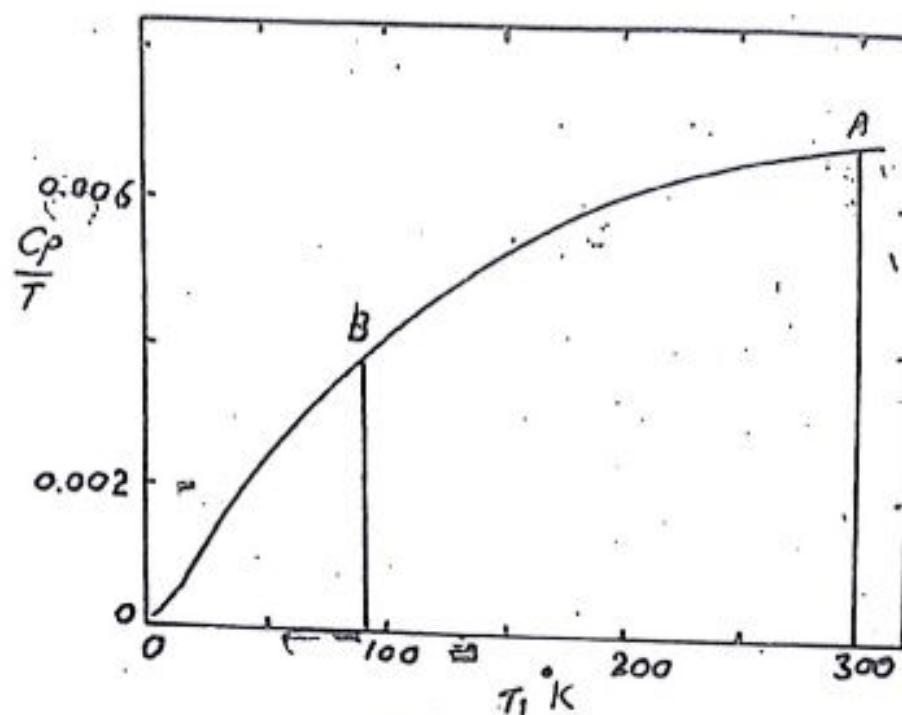
$$= 33.73 \text{ J.K}^{-1}.\text{mol}^{-1}$$

ان التغير في الانتروبي يمكن الحصول عليه ايضاً بطرائق أخرى غير التي ذكرت أعلاه وذلك بالرسم البياني (الشكل 7.4 أ و ب) للكلمية  $C/T$  مقابل  $T$  أو  $\bar{C}$  مقابل  $\log T$  حيث ان  $\bar{C}$  السعة الحرارية المolarية لمول واحد (المساحة تحت المنحنى من درجة الصفر المطلق الى درجة الحرارة المطلوبة). وتحسب المساحة تحت المنحنى عادة بعد المربعات او بطرائق أخرى. (الشكل 7.4 أ و ب).



$$C_p = \frac{\Delta S}{\Delta T}$$

الشكل (7.4). (أ) السعة الحرارية للكربون الكرافيت بالسزة . مطلقة  $^1\text{Mol}$  .  
(ب) رسم  $T/C_p$  مقابل  $T$  للكربون الكرافيت



ب - رسم  $T / C_p$  مقابل  $T$  للكربون والكربافت.

#### 4.5.4 الانتروري دالة لدرجة الحرارة والحجم : Entropy as a function of Temperature and Volume

في أي عملية لنظام مغلق ذي تركيب ثابت يمكنه أن ينجز شغلاً من نوع ضغط - حجم يمكن جمع القانون الأول :

$$dq = dE + PdV \quad (39.4)$$

والقانون الثاني :

$$dE = C_v dT \quad (40.4)$$

وذلك بتعويض المعادلة (40.4) في المعادلة (39.4) ، وللول من الغاز الثاني سيكون لدينا :

$$dq = C_v dT + RT \frac{dV}{V} \quad (41.4)$$

وبقسمة طرفي المعادلة (41.4) على  $T$  نحصل على

$$dS = C_v \frac{dT}{T} + R \frac{dV}{V} \quad (42.4)$$

وبتكامل المعادلة :

$$\int_{T_1}^{T_2} dS = \int_{V_1}^{V_2} C_v \frac{dT}{T} + R \int_{V_1}^{V_2} \frac{dV}{V}$$

نحصل على:

$$\Delta S = C_v \ln \frac{T_2}{T_1} + R \ln \frac{V_2}{V_1} \quad (43.4)$$

مثال (7.4) :

نجد مول من غاز ثالثي إلى متانة اضطراب حسب حجم دورة حرارة ذات  
دائرية التغير في الانترجي بأنه الدالة

المطلوب:

$$\begin{aligned} \Delta S &= R \ln \left( \frac{V_2}{V_1} \right) \\ &= 0.434 \text{ J/K}^2 \text{ mol}^{-1} \text{ K}^{1.5} \\ &\approx 141 \text{ J/K mol} \end{aligned}$$

4.3.5 الانترجي ذات درجة الحرارة والضغط  
Entropy as a function of Temperature and Pressure

يمكننا إجراء الشكل التالي (Fig. 4.3.5) لبيان (43.6) (دورة حرارة ذات درجة الحرارة والضغط) للحصول على معادلة تدل على التغير في الانترجي ذات درجة الحرارة والضغط من القانون الأول رياضي:

$$dq_p = dH - Vdp \quad \text{نحصل على} \quad (44.4)$$

$$\frac{dq_p}{T} = C_v \frac{dT}{T} - \frac{Vdp}{T} \quad (45.4)$$

لول من الناز الثاني  $\left( \frac{V}{T} = \frac{R}{P} \right)$  ، فإن المعادلة (45.4) تصبح

$$ds = C_v \frac{dT}{T} - R \frac{dp}{P} \quad (46.5)$$

وباجراء تكامل للمعادلة (46.4)

$$\int_{S_1}^{S_2} dS = \int_{T_1}^{T_2} C_p \frac{dT}{T} - R \int_{P_1}^{P_2} \frac{dP}{P}$$

نحصل على

$$\Delta S = C_p \ln \frac{T_2}{T_1} - R \ln \frac{P_2}{P_1}$$

أو

$$\Delta S = C_p \ln \frac{T_2}{T_1} + R \ln \frac{P_1}{P_2} \quad (47.4)$$

من المعادلتين (43.4) و (47.4) يمكن تلخيص مايلي :

أ - لعملية ايزونترمية ( $T$  ثابتة)

$$\Delta S = R \ln \frac{V_2}{V_1} = R \ln \frac{P_1}{P_2} \quad (48.4)$$

ب - لعملية ايزوبارية ( $p$  ثابت)

$$\Delta S = C_p \ln \frac{T_2}{T_1} \quad (49.4)$$

ج - لعملية ايزوكوروية ( $V$  ثابت)

$$\Delta S = C_v \ln \frac{T_2}{T_1} \quad (50.4)$$

د - لعملية أديبانية عكسة ( $\Delta S = 0$ )

$$C_v \ln \frac{T_1}{T_2} = -R \ln \frac{V_2}{V_1} \quad (51.4)$$

$$C_p \ln \frac{T_2}{T_1} = R \ln \frac{P_1}{P_2} \quad (52.4)$$

مثال (8.4) :

احسب التغير في الانتروبي عند تسخين 2 مول من غاز مثالي من حجم 100 لتر في درجة 50°C الى حجم 150 لتر عند درجة 150°C (اذا علمت ان السمة الحرارية  $C_v = 32.94 \text{ جول} \cdot \text{مole}^{-1} \cdot \text{ Kelvin}^{-1}$ )

الحل :

$$\Delta S = C_v \ln \frac{T_2}{T_1} + R \ln \frac{V_2}{V_1}$$

$$= 32.94 \ln \frac{423}{323} + 8.314 \ln \frac{150}{100}$$

$$= 12.23 \text{ J. K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1}$$

#### 6.5.4 التغير في الانترóي لزبج من الغازات المثالية : Entropy Changes for a mixture of ideal gases

عندما يوضع  $n_1$  مول من غاز 1 عند ضغط معين ودرجة حرارة معينة مفصولاً عن  $n_2$  مول من الغاز 2 عند نفس درجة الحرارة والضغط كما في الحالة الابتدائية في الشكل (8.4) ، وعند ازالة الحاجز بين الغازتين سيسתרان فيها تلقائياً . وبما ان الغازتين لا يتحسانان مع بعضها ، فإن التغير في الانترóي للكل غاز هي نفسها فيما لو نجد كل غاز من حجمه الاول الى الحجم الكلي . فإذا كان الحجم الاول للغاز 1 هو  $V_1$  والحجم الاول للغاز 2 هو  $V_2$  فإن الحجم النهائي  $V = V_1 + V_2$  وباستخدام المعادلة :

الحالة الابتدائية	$P, T, V_1$	$P, T, V_2$
	$n_1$	$n_2$

الحالة النهائية	$P, T, V_1 + V_2$
	$n_1 + n_2$

الشكل (8.4) ترج الغازات المثالية وذلك بازالة الحاجز بين غازتين موجودتين عند نفس درجة الحرارة والضغط

$$\Delta S = C_v \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right) + R \ln\left(\frac{V_2}{V_1}\right) \quad (53.4)$$

وإذا أخذنا بنظر الاعتبار أن العملية ايزوفرمية ( $T$  ثابتة) فإن التغير في الانتروبي لكل غاز يعطى بالآتي:

$$\Delta S_1 = -n_1 R \ln \frac{V_1}{V_2} = -n_1 R \ln \frac{n_1}{n_1 + n_2} = -n_1 R \ln x_1 \quad (54.4)$$

$$\Delta S_2 = -n_2 R \ln \frac{V_2}{V_1} = -n_2 R \ln \frac{n_2}{n_1 + n_2} = -n_2 R \ln x_2 \quad (55.4)$$

حيث أن  $x_1, x_2$  هي الكسور المولية للغازين 1 و 2 . وبذلك فإن التغير الكلي في الانتروبي عند مزج الغازين هو مجموع التغيرات في الانتروبي لكل الغازين :

$$\Delta S = -n_1 R \ln x_1 - n_2 R \ln x_2 \quad (56.4)$$

وبقسمة طرف المعادلة على  $n_1 + n_2$  نحصل على  $\Delta S$  لمول واحد من المزيج :

$$\Delta S_{mix} = -R(x_1 \ln x_1 + x_2 \ln x_2). \quad (57.4)$$

ويكون كتابة هذه المعادلة بصيغة عامة عند مزج  $c$  من النازات المتماثلة :

$$\Delta S_{mix} = -R \sum_{i=1}^c x_i \ln x_i \quad (58.4)$$

بما أن  $x_i > 1$  ، فإن  $\ln x_i > 0$  . وبذلك فإن  $\Delta S_{mix}$  تكون موجبة دائمًا.

وهذا يؤكد أن عملية المزيج هي عملية تلقائية (لاحظ أنها في القسم السابق نقاشنا العملية التلقائية لانتشار غاز لوحده وفي هذا القسم نقاشنا عملية تلقائية تمثل انتشار غازين فيها بينها).

المثال (9.4) :

ما هو التغير في الانتروبي عند مزج  $\frac{1}{2}$  مول من غاز الاوكسجين مع  $\frac{1}{2}$  مول من غاز النتروجين عند  $25^\circ\text{C}$  مفترضًا أن الغازات متماثلة؟

الحل :

$$\Delta S_{mix} = -R(x_1 \ln x_1 + x_2 \ln x_2)$$

$$= -(8.314 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}) \left( \frac{1}{2} \ln \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \ln \frac{1}{2} \right)$$

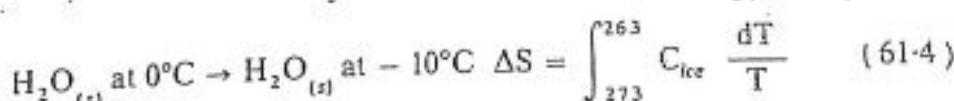
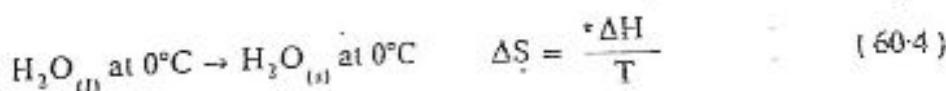
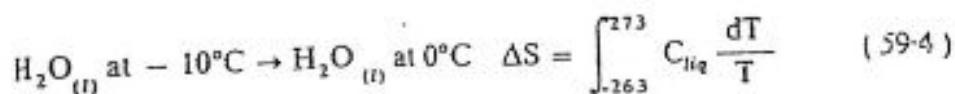
$$= 5.763 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

#### 7.5.4 حساب التغير في الانتروري للعملية غير العكسيّة :

##### Calcalation of Entropy Changes in irreversible process

يمكن حساب التغير في الانتروري للعملية غير العكسيّة وذلك بان يؤخذ بنظر الاعتبار مسار يمكن من خلاله اجراء العملية بسلسلة من الخطوات العكسيّة . ويكون توضيح ذلك بمثال الججاد الماء عند درجة تحت درجة الججاده .

إن الججاد الماء المبرد الى درجة (-10°C) تحت درجة الججاده هو تغير غير عكسي إلا ان العملية يمكن ان تتم عكسيّاً من خلال الخطوات الثلاث التالية التي يمكن فيها حساب التغيرات في الانتروري كما هو مبين أدناه :



إن  $\Delta H$  لتبلور الماء عند 0°C تساوي - 6004 جول . مول<sup>-1</sup> ، والمسنة الحرارية للماء تساوي 75.3 جول . مطلقة<sup>-1</sup> ، مول<sup>-1</sup> ، والمسنة الحرارية للثلج يمكن ان نعطي بالقيمة 36.8 جول مطلقة<sup>-1</sup> ، مول<sup>-1</sup> في هذا المدى من درجات الحرارة . لذا فان التغير الكلّي في الانتروري لمول واحد من الماء عندما يتتحول من سائل عند -10°C الى ثلج في 0°C يعطى ببساطة بجمع التغيرات في الخطوات المذكورة اعلاه وكما يلي :

$$\Delta S = (7533 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1}) \ln \frac{273}{263} + \frac{( - 8004 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1})}{273 \text{ K}}$$

$$= 20.54 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

لذلك، أن التضليل في قيمة الانتروري يتغير تدريجياً مع زيادة التركيب في تركيب الماء عدداً أخباراً.

إن التضليل الذي ينبع على زيادة الانتروري للماء في التضليلات العشوائية يكفي، أن يوضح وذلك بأن يؤخذ بنظر الاعتبار الماء المبرد إلى  $-10^{\circ}\text{C}$  الذي يكون، على نفس مع مستودع حراري كبير عند هذه الدرجة. إن التغيير في الانتروري للنظام المزروع عند الإخبار ينبع كلاً من التغيير في الانتروري للمستودع وكذلك التغيير في الانتروري للماء.

إذا كان المستودع الحراري، كبيراً فإن الحرارة النسبية من الماء عند الإخبار تتحسن، غير ذلك، فإن حجم التغيير طلبناه في درجة الحرارة، فإذا انحرارة الماء في درجة عدد  $-10^{\circ}\text{C}$  هي  $55.55 \text{ جول} \cdot \text{مole}^{-1} \cdot \text{ Kelvin}^{-1}$  فإن التغيير في الانتروري الماء، يرجح هذه النسبة، الحرارية.

$$\Delta S = \frac{(55.55 \text{ J mol}^{-1})}{263 \text{ K}} = 21.37 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

إذ استثنى الحرارة إلى المستودع الحراري عند درجة الحرارة تقدراً بـ 170 عملية دالة، فإذا ان، التغيير في الانتروري للماء (المحسوب من التغييرات السابقة) يساوي  $-20.54 \text{ جول} \cdot \text{مole}^{-1} \cdot \text{ Kelvin}^{-1}$  لذا فإن التغيير الكلي في الانتروري للنظام زائداً للمستودع يعطى به:

$$\Delta S = 21.37 - 20.54 = 0.83 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

و بذلك فإن الانتروري الكلية للنظام المزروع، الذي يشتمل على الماء والمستودع، زائد كي تقتضيه المادلة:  $\Delta S$  المصلحة الأديناتية أكبر من صفر ( $\Delta S > 0$ )

### 8.5.4 التغير في الانترولي عند مزج السوائل الساخنة مع السوائل الباردة: Entropy Changes on mixing hot liquids with cold liquids

إن إضافة الماء الساخن إلى الماء البارد في قنينة الترس . تتمثل عملية تلقيح الماء البارد والماء الساخن ثابتة في هذا المدى من درجات الحرارة  $T_h$  درجة حرارة الماء في هذه الحالة وتساوي  $273^\circ\text{C}$  درجة انجماد الماء وتساوي  $0^\circ\text{C}$  درجة حرارة الغليان الماء في هذه الحالة وتساوي  $373^\circ\text{C}$  درجة انبعاث الماء وتساوي  $100^\circ\text{C}$  درجة حرارة النهاية .

$$nC_p(T_h - T) = nC_p(T - T_c) \quad (62.4)$$

حيث أن  $C_p$  تمثل السعة الحرارية لمول من الماء (ويكون اعتبار قيمة  $C_p$  للماء البارد والماء الساخن ثابتة في هذا المدى من درجات الحرارة)  $T_h$  درجة حرارة الماء في هذه الحالة وتساوي  $273^\circ\text{C}$  درجة انجماد الماء وتساوي  $0^\circ\text{C}$  درجة حرارة الغليان الماء في هذه الحالة وتساوي  $373^\circ\text{C}$  درجة انبعاث الماء وتساوي  $100^\circ\text{C}$  درجة حرارة النهاية .  
اما التغير في الانترولي في هذه العملية فإنه يعطى بالمعادلة

$$\Delta S = C_p \ln \frac{T_2}{T_1} = \frac{T}{T} \text{ الاينتوري} \quad (63.4)$$

ففي حالة الماء الساخن درجة الحرارة الابتدائية هي  $T_h = 373^\circ\text{K}$  درجة حرارة النهاية  $T_c = 273^\circ\text{K}$  أما في حالة الماء البارد فإن درجة الحرارة الابتدائية هي  $T_c = 273^\circ\text{K}$  درجة الحرارة النهاية  $T_h = 373^\circ\text{K}$  لهذا فإن :

$$\Delta S_1 = C_p \ln \frac{T}{T_h} = 18 \times 2.303 \times \log \frac{323}{373} = 41.454 \log 0.8659 \\ = -2.570$$

$$\Delta S_2 = C_p \ln \frac{T}{T_c} = 18 \times 2.303 \times \log \frac{323}{273} = 41.454 \log 1.183 \\ = +3.026$$

وبذلك فإن

$$\Delta S_{total} = \Delta S_1 + \Delta S_2 = 0.35 \text{ e.u}$$

إذ أن  $\Delta S < 0$

المثال (10.4) :

احسب التغير في الانتروري الكلية عند مزج 2 مول من الماء عند 90°C مع 3 مول من الماء عند درجة 40°C في قنية الترمس (أديباتياً). اذا علمت ان السعة الحرارية للماء كانت ثابتة في هذا المدى من درجات الحرارة وتعطى بـ 75.2 جول مطلقة⁻¹ . مول⁻¹

الحل :

يمكن حساب درجة الحرارة النهائية كما يلي :  
الحرارة المفقودة من النظام = الحرارة المكتسبة من المحيط.

$$2 \times 75.2 (363 - T) = 3 \times 75.2 (T - 313)$$
$$T = 333 \text{ K}^{\circ}$$

$$\Delta S_1 = 2.303 nC_p \log \frac{T_2}{T_1}$$
$$= 2.303 (2 \text{ mol}) (75.2 \text{ J K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1}) \log \frac{333}{363} = -3.1 \text{ J K}^{-1}$$

$$\Delta S_2 = 2.303 (3 \text{ mol}) (75.2 \text{ J K}^{-1} \text{mol}^{-1}) \log \frac{333}{313} = 3.3 \text{ J K}^{-1}$$

$$\Delta S_{total} = \Delta S_1 + \Delta S_2$$
$$= -3.1 + 3.3 = 0.2 \text{ J K}^{-1}$$

#### 6.4 القانون الثالث للtermodynamics :

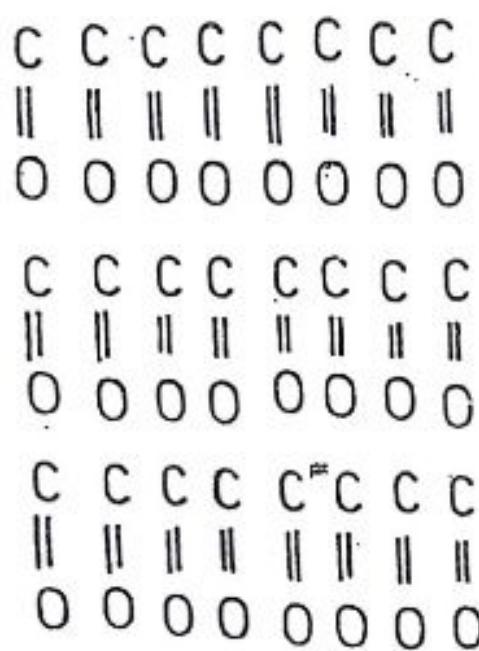
لقد صياغة كل من القانونين الاول والثاني للtermodynamics في القرن التاسع وطبق كل منها على عديد من المسائل العلمية . وفي بداية العقد الاول من القرن الحالي حيث أدى تقدم الدراسات في درجات الحرارة الواطئة جداً الى وضع الاسس العامة للقانون الثالث للtermodynamics .

اذا اعتبرت الانتروري لكل عنصر في الحالة البلورية مساوية الى الصفر عند درجة الصفر المطلق فهذا يعني ان الانتروري لمجموع المواد يجب ان تكون موجبة

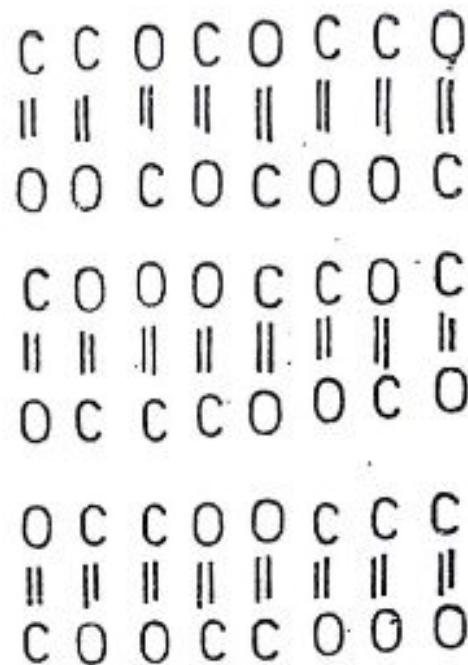
عند جميع الدرجات الحرارية فوق الصفر المطلق . ان هذه الفرضية لقانون الثالث تعتمد على عدد كبير من التجارب التي قادت الى تطبيقات كيميائية عديدة .  
وتحت الصيغة العامة لقانون الثالث : « الانتروبي لكل عنصر نقى أو مادة في شكلها البلوري الكامل مساوية الى الصفر عند درجة الصفر المطلق » .

ويكمن توضيح العلاقة بين الحالة البلورية للمواد وبين الانتروبي كما يلي : اذا كانت الجزيئات عند تبلورها لا تترتب بشكل بلوري كامل ولكن يوجد بعض العشوائية في ترتيبها فإن الانتروبي  $S$  يجب ان تمتلك قيمة اكبر من الصفر عند درجة الصفر المطلق  $0^{\circ}\text{K}$  . ان الدليل على هذا البلوك  $\text{CaO}$  ظهر واضحاً من خلال التجارب العملية التي قام بها كلaiton Clayton وكايوكو Ciauque عند دراستها للانتروبي لأول اوكسيد الكربون حيث وجدوا أن قيمة الانتروبي المطلق عند  $298^{\circ}\text{K}$  مطلقة تساوي  $47.2$  وحدة انتروبي استناداً الى ميكانيك الاحصاء . بينما أدت القياسات الحرارية المضبوطة جداً في مدى يتراوح ما بين درجة تقارب درجة الصفر المطلق الى درجة  $298.15^{\circ}\text{K}$  لقيمة الانتروبي  $46.2$  وحدة انتروبي اي أقل بوحدة واحدة من القيمة المحسوبة من ميكانيك الاحصاء . وقد أدى هذا إلى استنتاج ان بلورات أول اوكسيد الكربون لها انتروبي تساوي  $1.0$  وحدة انتروبي عند  $0^{\circ}\text{K}$  . لقد اقترح كل من العالمين المذكورين ان هذه القيمة او هذا الفرق يعزى الى وجود تشوه في ترتيب جزيئات أول اوكسيد الكربون في الشبكة البلورية . ان البلورة المثالية  $\text{CO}_2$  يفترض ان تكون جميع جزيئاتها منتظمة جداً (regular) دون وجود اي عشوائية (random) كما في الترتيب الشكل (9.4) حيث ان جميع ذرات الكربون متوجهة الى الاعلى بينما جميع ذرات الاوكسجين متوجهة الى الاسفل بينما يظهر في الشكل (9.4 بـ) عدم انتظام في توجيهات ذرات الكربون والاوكسجين مما يدل على وجود قيمة للانتروبي عند درجة الصفر المطلق وهي القيمة  $1$  وحدة الانتروبي التي بيانها .

ويكمن فيه الانتروبي على انها تناسب مع اللوغاريتم لعدد من الحالات المايكروسوبية الممكنة للنظام وبما ان العمليات التلقائية تؤدي الى زيادة الانظام فمن الواضح ان الحالة الاقل انتظاماً ستكون اكثر احتلاً من الحالات الجزيئية الانتظام او الكاملة الانتظام الجزيئي ; وذلك لأن التغير التلقائي يحصل من الحالة الاقل احتلاً الى الحالة الاقوى احتلاً . لذلك يجب ان يكون هناك ارتباط بين الانتروبي الذي تزداد في العملية التلقائية وبين احتلالية انتظام الحالة التي تزداد في الوقت نفسه ، وتنطوي هذه الاحتمالية بقانون بولتزمان الذي وضعه العالم بولتزمان عام 1876 .



بلورة كاملة (أ)



بلورة تظير فيها التوجهات العشوائية (ب)

الشكل (9.4) : الترتيب المنظم والترتيب العشوائي في بلورة أول أوكيد الكربون .

$$S = K \ln \Omega \quad (64.4)$$

حيث ان  $S$  تمثل الانتروبي المطلقة او الانتروبي القانون الثالث .

$$k \text{ ثابت بولتزمان} = \frac{R}{N}$$

$\Omega$  = عدد الحالات الميكروسโคبية او تمثل الاحتمالية الترمودينميكية ، وتساوي  $I$  في حالة البلورة الكاملة ماءدة نقية عند درجة الصفر المطلق . بينما الانتروبي المطلقة للبلورة المشوهه او الزجاج تكون اكبر من الصفر عند  $0^{\circ}\text{K}$  .

ومثالاً على ذلك ، يوجد غاز الكلور بهيئة مزيج لنظيرين وهو  $\text{Cl}^{35}$  و  $\text{Cl}^{37}$  ، لذا ستكون هناك احتمالية ثرمودينميكية في توزيع النظيرين في البلورة ، أي أنه سيوجد احتمال توزيع عشوائي مختلف للبلورة لذا فان انتروبي المزيج لا تساوي صفرها في درجة الصفر المطلق ( تكون اكبر من الصفر ) . كما ان وجود ترتيبات مختلفة لبرم النواة كما في حالة الهيدروجين الموجود بشكليين اوثو وبارا هيدروجين (ortho- and para-hydrogen) يسمح بوجود توزيع عشوائي للشكليين المذكورين في التركيب البلوري للهيدروجين .

ونستطيع من خلال القانون الثالث تعين قيم الانترولي المطلقة للمركبات الكيميائية ويمكن استنتاج الفرق في الانترولي مابين درجتي الصفر المطلق ( $0K^\circ$ ) ودرجة  $T$  من قانون تعريف الانترولي:

$$S_T - S_0 = \int_0^T \frac{C_p}{T} dT \quad (65.4)$$

واعقاداً على نص القانون الثالث وهو ان الانترولي في درجة الصفر المطلق تساوي صفرأً للمادة البلورية لذا يصبح لدينا :

$$S_T = \int_0^T \frac{C_p}{T} dT \quad (66.4)$$

#### 1.6.4 ايجاد الانترولي بالطرائق الحرارية : Calorimetric determination of Entropy

ان الانترولي للمادة عند اي درجة حرارية نسبة الى الانترولي عند الصفر المطلق يمكن ايجادها من تكامل القدر  $\frac{dq_{rev}}{T}$  مابين الصفر المطلق ودرجة

الحرارة المطلوبة . وهذا يتطلب قياس السعات الحرارية للمادة في المدى المذكور من درجات الحرارة وكذلك قياس انتالي الانتقال لجمع الانتقالات في هذا المدى من درجات الحرارة . وبا أنه لا يمكن اجراء قياسات السعة الحرارية  $C_p$  في حدود درجة الصفر المطلق لذلك تستخدم دالة ديباي \* المعادلة (68.4) لحساب قيم السعة الحرارية عند درجات الحرارة الواطئة التي لا يمكن عندها قياس  $C_p$  عملياً :

$$C_p = \frac{12\pi^4}{5} NK \left( \frac{T}{\theta_D} \right)^3 \quad (67.4)$$

حيث ان درجة حرارة ديباي  $\theta_D = \frac{h\nu}{KT}$   
وما ان  $C_p = C_v$  للمواد الصلبة والسائلة (لأن التغير في الضغط لا يؤخذ بنظر الاعتبار في حالة السائل والصلب) لذا فان :

$$C_p = aT^3 \quad (68.4)$$

\* ان معادلة ديباي هي مثال لقانون الحالات المتناظرة ، وتبين هذه المادلة ان قيم السعة الحرارية لجميع المواد الصلبة الذرية يجب ان تقع على نفس المنحنى عند رسم  $C_p$  مقابل  $T/\theta_D$ .

وعند توفر المعلومات حول انتالبي الانصهار عند درجة الانصهار  $T_m$  ، وانتالبي التبخر عند درجة الغليان  $T_b$  ، فان انتروبي القانون الثالث عند درجة  $T$  (فوق درجة غليان المادة  $T_b$ ) يمكن حسابها بالآتي:

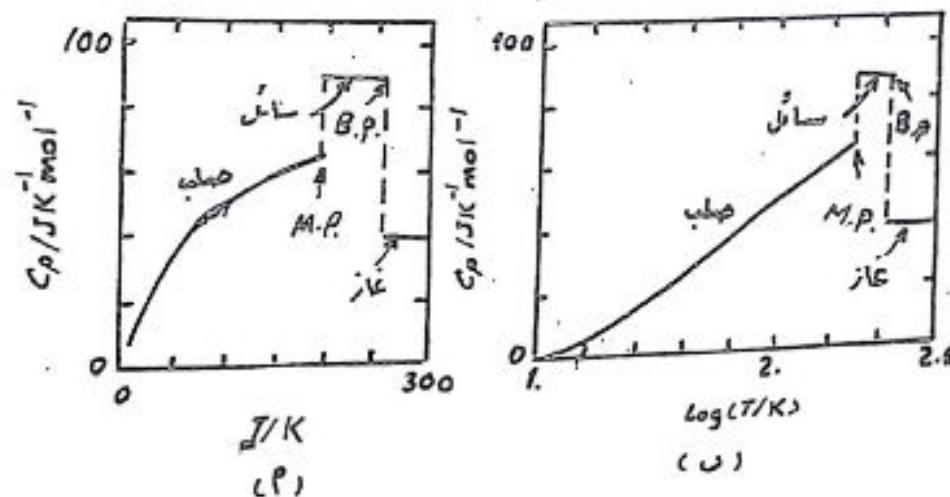
$$S_T^\circ = \int_0^{T_m} \frac{C_{p(g)}}{T} dT + \frac{\Delta H_{fus}^\circ}{T_m} + \int_{T_m}^{T_b} \frac{C_{p(l)}}{T} + \frac{\Delta H_{vap}^\circ}{T_b} + \int_{T_b}^T \frac{C_{p(g)}}{T} dT \quad (69.4)$$

وعندما يكون الصلب موجوداً باشكال مختلفة مع وجود انتالبي للانتقال بين هذه الاشكال فان انتروبيات الانتقال يجب ان تدخل مع هذا المجموع ضمن حدود المعادلة (69.4).

ويمكن اجراء قياسات السعة الحرارية الى درجات حرارية منخفضة باستخدام مسرع حراري خاص تphin فيه المادة كهربائياً في نظام معزول بمحرر وتقاس كمية الطاقة الكهربائية الداخلية بدقة.

ان الوصول الى درجات حرارة منخفضة جداً في المختبر يتطلب استخدام طرائق مختلفة . ان تبخر سائل الهيليوم (درجة غليانه  $4.2\text{ K}$  عند ضغط 1 بار) عند ضغوط منخفضة ينتج عنه درجات حرارة واطئة تصل الى حدود  $0.3\text{ K}$  . ويمكن الوصول الى درجات حرارية أقل باستخدام خاصية ازالة المغناطيسية في ظروف اديباتية . حيث يمكن تبريد ملح بارامغناطيسي مثل كبريتات الكادولينيوم باستخدام سائل الهيليوم وبوجود مجال مغناطيسي قوي ، ويعزل الملح عن المحيط ثم يزال المجال المغناطيسي ببطء . ويعاني الملح من عملية اديباتية عكسية تصبح فيها المغازل الذرية غير مرتبة . وبما ان الطاقة تأتي من الشبكة البلورية فان الملح يبرد . ويمكن بهذه ازالة المغناطيسية للمغازل النووية اديباتياً للحصول على درجات حرارة تقارب  $10^{-6}\text{ K}$ .

وتوضيحاً لاجماد انتروبي القانون الثالث للمادة فقد اعطيت السعات الحرارية لـ  $\text{SO}_2$  كدالة لدرجة الحرارة وـ  $\log T$  في الشكل (10.4) و (10.4 ب) . حيث ان الصلب  $\text{SO}_2$  ينصهر عند  $197.64\text{ K}$  مطلقة ، وحرارة انصهاره 74.02 جول . مول $^{-1}$  . ويتبخر سائل  $\text{SO}_2$  عند  $263.08\text{ K}$  مطلقة وعند ضغط



الشكل (10.4) : السمة الحرارية لثاني اوكيدي الكبريت تحت ضغط ثابت مقداره واحد بار عند درجات حرارة مختلفة.

1.01325 بار فإن حرارة تبخره 24,937 جول . مول<sup>-1</sup> . وقد لفحت حسابات الانتروبي عند 25°م وضغط 1.0325 بار كما في الجدول (2.4) وتنظر قيم الانتروبي المطلقة لعدد من المواد عند درجة حرارة 25°م في الجدول (3.4) وقد تم ايجاد هذه القيم باستخدام التیاسات الحرارية .

الجدول (2.4) الانتروبي لثاني اوكيدي الكبريت

T / K	طريقة الحساب	$\Delta S^\circ / JK^{-1} mol^{-1}$
0 - 15	دالة ديباي ( $C_p = aT^3$ )	1.26
15 - 197.64	بطريقة الرسم ، صلب	84.18
197.64	الانصهار	37.45
197.64 - 263.08	بطريقة الرسم ، سائل	24.94
263.08	تبخر ،	94.79
263.08 - 298.1	من $c_p$ للغاز	5.23
		$S_{298}^\circ = 247.85$

الجدول (3.4) : انتروبيات القانون الثالث مقاسة عند 25°C بوحدة جول .  
مطلق -1 مول -1

	Solids	Liquids	Gases
Ag	42.68	Hg	76.02
C(gr)	5.77	Br <sub>2</sub>	152.3
C(d)	2.44		
Cu	33.4		
Zn	41.6	H <sub>2</sub> O	70.00
I <sub>2</sub>	116.2		CO <sub>2</sub>
S(rh)	31.9	HNO <sub>3</sub>	HCl
			H <sub>2</sub> S
AgCl	96.2	C <sub>2</sub> H <sub>5</sub> OH	NH <sub>3</sub>
AgBr	104.6	CH <sub>3</sub> OH	CH <sub>4</sub>
CuSO <sub>4</sub> ·5H <sub>2</sub> O	305.4	C <sub>6</sub> H <sub>6</sub>	C <sub>2</sub> H <sub>6</sub>
HgCl <sub>2</sub>	144	CH <sub>3</sub> COOH	CH <sub>3</sub> CHO
Sucrose	360.2	C <sub>6</sub> H <sub>12</sub>	

ويتبين من هذا الجدول ان قيمة  $S^\circ$  تختلف من مادة لأخرى . لاحظ مثلاً ان الانتروبي القياسي للغازات (عدا الهيدروجين) متقاربة من بعضها إلا أنها أعلى من الانتروبيات للسوائل والمواد الصلبة المكونة من جزيئات مقدمة مقارنة بالغازات التي تعد أكثر عشوائية من كل من السوائل والمواد الصلبة . لاحظ اختلاف قيمة الانتروبي للماء مقارنة بباقي السوائل وهذا يتفق مع كون الماء يأخذ شكلًا شبه بلوري بسبب وجود الاوامر الهيدروجينية . لاحظ أيضاً القيمة الشاذة لأنتروبي الماء والقيمة العالية للصلب المعد مثل كبريتات النحاس المائية .

إن التغير في الانتروبي القياسي الكيميائي عند اية درجة حرارية يمكن حسابه

$$\Delta S^\circ = \sum_i^{Prod.} n_i S_{T,i} - \sum_j^{React.} n_j S_{T,j} \quad (70.4)$$

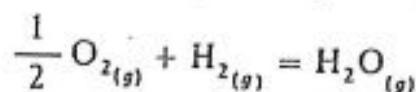
من

ولحساب الانتروبي للايونات المائية يُؤخذ بنظر الاعتبار ان الانتروبي لـ  $H^{(aq)}$  قد أخذت على أنها تساوي صفرًا اعتباطاً وهذا يسهل حساب التغيرات في الانتروبي للتفاعلات الايونية .

المثال (11.4) :

احسب التغير في الانتروبي عند تكوين بخار الماء من الهيدروجين والاوكسجين عند 25°C.

الحل :



قيم الانتروبي المطلقة من الجدول (5.4)

$$\begin{aligned}\Delta S^\circ &= 188.825 - 130.684 - \frac{1}{2}(205.138) \\ &= -44.428 \text{ J.deg}^{-1}.mol^{-1}\end{aligned}$$

#### 2.6.4 التغير الاحصائي الانتروبي للخلط :

##### Statistical Interpretation of the entropy of mixing

ان موضوع الترموديناميك ، كما لاحظنا سابقاً ، لا يتم بالجزئيات او النهاج المعينة في الانظمة . ومع ذلك لكي نعطي رأينا حديداً حول الدوال الترموديناميكية من المفيد التفكير بدلالة الجزيئات . ومقيدة حول الاحصاء الميكانيكي (statistical mechanics) منأخذ بنظر الاعتبار عملية خلط بلورتين متماثلتين من وجهاً نظر الاحصاء البسيط . في البلورة المثالية يمكن عد الترتيبات الممكنة للجزئيات وبذلك نصل الى نتيجة وهي ان حالة الخلط هي اكثراً احتمالاً من حالة عدم الخلط . وقد لاحظ العالم بولتزمان ان هذا هو السبب الذي يجعل حالة الخلط تلاحظ عند الاتزان مادامت طاقيات الاتجاه لتدخل ضمن التحديد . وقد وضع الاشتقاد الآتي لتوضيح هذه النقطة .

بما ان الانتروبي هي خاصية شمولية ، فإن انترولي النظام المكون من جزئين لها نفس التغيرات المركزية يساوي مجموع الانترويات للجزئين المذكورين :  $S = S_1 + S_2$  فإذا كان العدد المتساوي من الترتيبات المحتملة للجزء الاول في النظام هو  $\Omega_1$  وللجزء الآخر هو  $\Omega_2$  فإن العدد المتوقع من الترتيبات المحتملة للنظام كله هو  $\Omega_1 \Omega_2$  ، وذلك لأن أي ترتيب للنظام الاول يمكن جمعه مع أي ترتيب للنظام الثاني لتحديد ترتيبات النظام الكلي ولو أنشأ فرضنا ان الانتروبي تعطى بالدالة ( $\Omega$ ) لعدد متساوٍ من الترتيبات المختلفة فإن الانترولي للنظام تعطى

بـ .

٢٢٤

(71.4)

$$S = S_1 + S_2 \quad (72.4)$$

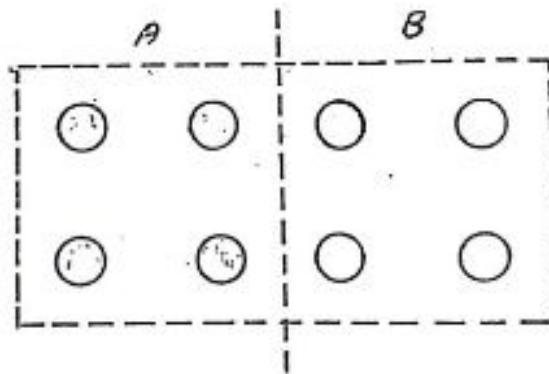
$$f(\Omega_1\Omega_2) = f(\Omega_1) + f(\Omega_2)$$

ولكي يكون هذا صحيحاً يجب ان يكون هناك علاقة لوغارitmية بين  $S$  و  $\Omega$ . وقد اعطيت بقانون بولتزمان

$$S = K \ln \Omega \quad (73.4)$$

ويمكن تطبيق المعادلة (73.4) على مزيج بلورتين مثاليتين. والآن تخيل ان بلورتين صغيرتين وضعتا على قاس بحيث يمكن للذرات ان تنتشر من احداهما الى الاخرى. ولنفرض ان البلورتين متشابهتين تماماً بحيث ان هذا الانتشار يتم دون حصول تبدل في الطاقة. ويعنى آخر، اتنا نفرض ان التركيب الشبكي للبلورتين هو نفسه كما ان الاتحادات بين ذرة واخرى متساوية بحيث ان خليط البلورتين المكون هو من نوع (صلب - محلول) مثالي. وكما في النكلي (11.4) فإنه في البداية يوجد أربع ذرات في البلورة A و أربع ذرات في البلورة B. وهناك ترتيب واحد محتمل للذرات في هذا النظام:

$$\Omega_{4,0} = 1$$



الشكل (11.4) خليط بلورتين مثاليتين. تمثل الدوائر المظللة الذرات A والدوائر البيضاء تمثل الذرات B.

حيث ان  $\Omega_{4,0}$  تمثل عدد الترتيبات التي تكون فيها الذرات الاربع A الى يسار الحاجز الفاصل بين البلورتين وليس هناك ذرات A في اليمين.

لمن هم عادة بعدد الترتيبات المختلفة للذرات والتي يمكن الحصول عليها من احتمالات الخلط المختلفة للبلورتين ولنبدأ بالاحتمال الاول:

افرض ان ذرة واحدة من A انتقلت الى جهة اليمين وان ذرة من B انتقلت الى اليسار بما ان الذرة A يمكن ان توضع في احدى النقاط الاربع للشبكة الى اليسار ، لذا يتكون 16 ترتيباً واضحاً :

$$\Omega_{3,1} = 16$$

حيث ان  $\Omega_{3,1}$  تمثل عدد الترتيبات لثلاث ذرات A الى اليسار وواحدة الى اليمين .

والآن لنأخذ الاختال الثاني وهو ان نفرض ان ذرتي من A انتقلتا الى اليمين وذرتين من B انتقلتا الى اليسار . فان أول ذرة من A تستغل الموضع الاربعة والثانية تستغل أي واحد من الموضع الثلاثة المتبقية وهذا يعطي  $(4 \times 3)$  من الترتيبات ولكن  $\left(\frac{3}{2} \times 4\right)$  فقط من هذه الترتيبات سيكون واضحاً وذلك لانه يفترض ان تكون الذرتان A متماثلتين . ويمكن جمع كل من الترتيبات  $\left(\frac{3}{2} \times 4\right)$  للذرات A الى جهة اليمين مع أي من الترتيبات الـ  $\left(\frac{3}{2} \times 4\right)$  للذرات B الى اليسار لكي يصبح هناك 36 ترتيباً مختلفاً اي كما يلي :

$$\Omega_{1,2} = \frac{4 \times 3}{2} \cdot \frac{4 \times 3}{2} = 36$$

ويمكننا ان نستمر في اخذ اختال اخر وهو انتقال ثلاث ذرات من A الى اليمين وثلاث ذرات من B الى اليسار وبا ان هناك ذرة واحدة من A متبقية في اليسار فانها تستغل أي من النقاط الاربع في الشبكة البلورية كما ان ذرة B المتبقية في اليمين يمكن ايضاً ان تشغل أي من النقاط الاربع في الشبكة البلورية لذلك سيكون هناك 16 ترتيباً مختلفاً :

$$\Omega_{1,3} = 16$$

وأخيراً عند انتشار الذرات الاربع لـ A الى اليمين فان هناك ترتيباً واحداً فقط

$$\Omega_{0,4} = 1$$

وبذلك فإنه بعد وضع البلورتين لفترة طويلة فان الذرات ستكون في أحد 70 ترتيباً مختلفاً :

$$\begin{aligned}\Omega_{total} &= \Omega_{4,0} + \Omega_{3,1} + \Omega_{2,2} + \Omega_{1,3} + \Omega_{0,4} \\ &= 1 + 16 + 36 + 16 + 1 = 70\end{aligned}$$

و بما ان طاقة أي من هذه الترتيبات متساوية فليس هناك مبرر للتفكير بأن احدى هذه الترتيبات هو أكثر احتفاظاً من الآخر . وهناك فرضية أساسية في البكانيك الاحصائي وهي ان جميع حالات النظام التي تمتلك نفس الطاقة والحجم تعد متساوية الاحتفاظ لذلك في الوقت نفسه تكون احتمالية وجود ذرتين من A الى  $\frac{36}{70}$  اليدين وذرتين من B الى اليسار هي  $\frac{1}{70}$  بينما احتمالية وجود البلورات في حالتها الاولية هي  $\frac{1}{70}$  . وبذلك فان حالة الخلط المتساوي هي اكثر احتفاظاً من الاخرى لأن هناك طرائق مختلفة في هذه الحالة يمكن من خلالها ترتيب الذرات اكثر من بقية الحالات الاخرى . والآن لو اتنا اخذنا بنظر الاعتبار بلورتين بعدد كبير من الذرات فان النتائج سبدو اكثر غرابة . ولهذا السبب فان العمليات التلقائية تم عند طاقة ثابتة ، اذ ان النظام يتوجه تلقائياً الى الحالة ذات العدد الافضل من الترتيبات المحتملة وذلك لانها تقضي وقتاً متساوياً في كل ترتيب لها ولكن هناك عدد كبير من حالات الخلط ويمكن خناب التغير في الانتروبي لهذه الحالات بلورتين من علاقة بولتزمان . في البداية  $S_1 = K \ln 1$  وعند التوازن  $S_2 = K \ln 70$  لذا فان التغير في الانتروبي :

$$\Delta S = S_2 - S_1 = K \ln \frac{70}{1}$$

يكون موجباً كما هو مفترض في التغير التلقائي في النظام المعزول .  
والآن لو حاولنا ان نضع صيغة عامة لما سبق فانتا نفترض ان لدينا  $N_1$  من الجزيئات للمكون 1 او  $N_2$  من الجزيئات للمكون 2 . ولحساب عدد الاحتفالات  $\Omega$  لتوزيع الجزيئات في مواضعها ، هناك  $N_1 + N_2$  من الاحتفالات للمواضع التي تشغلهما الجزيئة الاولى ، و  $1 - N_1 + N_2$  للجزيءة الثانية ،  $2 - N_1 + N_2$  للثالثة ... الى آخره . وبذلك فان مجموع الاحتفالات يكون :

$$(N_1 + N_2)(N_1 + N_2 - 1)(N_1 + N_2 - 2) \dots = (N_1 + N_2) !$$

وبما انه لا يمكن تمييز جزيئات المكون 1 عن البقية ، لذا يجب ان نصحح العدد الكلي لاحتفالات عدد الطرائق التي يمكن من خلالها تبادل الجزيئات للمكون 1 مع الآخر . وبما ان هذه الجزيئات تشغل  $N_1$  من مواضع الشبكية ، لذا فان الجزيئة الاولى يمكن وضعها في أي من موضع  $N_1$  والجزيءة الثانية توضع في أي موضع من  $1 - N_1$  ، .. الى آخره . لذا ستكون لدينا الاحتفالات :

$$N_1(N_1 - 1)(N_1 - 2) \dots = N_1 !$$

ويجب قسمة عدد طرائق ترتيب  $N_1$  من الجزيئات للمكون 1 او  $N_2$  من الجزيئات للمكون 2 (أي  $(N_1 + N_2) !$ ) على  $N_1 !$  وذلك لتصحيح الجزيئات

غير المحددة من المكون 1 وعلى  $N_2$  لتصحيح عدد الجزيئات غير المحددة من المكون 2 لكي نحصل على  $\Omega$  للمزيج

$$\Omega = \frac{(N_1 + N_2)!}{N_1! N_2!} \quad (75.4)$$

وبذلك فان التغير في الانتروري عند الخلط يعطى بـ :

$$\Delta S_{mix} = K \ln \frac{(N_1 + N_2)!}{N_1! N_2!} \quad (76.4)$$

وعندما تثل  $N_1$  و  $N_2$  ارقاما كبيرة ، كما هو الحال في الانظمة الجزيئية ، زان يمكن استخدام تقريب ستيرلينج (Stirling) للتخلص من فكتوريا factorial

$$\ln N! = N \ln N - N \quad (77.4)$$

وهذا يؤدي الى :

$$\begin{aligned} \Delta S_{mix} &= K \{ (N_1 + N_2) \ln (N_1 + N_2) - (N_1 + N_2) - \\ &\quad [N_1 \ln N_1 - N_1] - [N_2 \ln N_2 - N_2] \} \\ &= K [N_1 \ln (N_1 + N_2) - N_1 \ln N_1 - N_2 \ln (N_1 + N_2) - N_2 \ln N_2] \\ &= K \left[ N_1 \ln \frac{N_1 + N_2}{N_1} + N_2 \ln \frac{N_1 + N_2}{N_2} \right] \\ &= - \left[ N_1 \ln \frac{N_1}{N_1 + N_2} + N_2 \ln \frac{N_2}{N_1 + N_2} \right] \\ &= - K [N_1 \ln x_1 + N_2 \ln x_2] \\ &= - R [n_1 \ln x_1 + n_2 \ln x_2] \quad (78.4) \end{aligned}$$

حيث أن  $\frac{N_2}{NA} = n_2$  ،  $\frac{N_1}{NA} = n_1$   
 $\frac{R}{N} = K$  تمثلان الكبور المولية ، تمثلان عدد الولايات ، تمثلان العلويات

يمكن حساب انتروربيات القانون الثالث للجزيئات البسيطة من المعلومات الطيفية باستخدام ميكانيك الاحصاء ومن المهم مقارنة قيم الانتروري الحسوبية نظرياً مع القيم المستحصلة من قياسات السعة الحرارية على اساس القانون الثالث

للترموديناميك (الجدول 4.4) وقد وجد أن الاتفاق بين القيم المحسوبة بالطريقتين هو بمحدود الخطأ التجاري بالنسبة لعدد كبير من المركبات ، إلا أن هناك شوادعاً في حالة  $\text{NO}$  و  $\text{CO}$  و  $\text{H}_2$  حيث كانت القيم المفادة بالسعر أصغر من القيم المحسوبة بالطريق الطيفية (نظرياً) . ويعزى السبب إلى عدم انتظام البلورة الشبكية الناتج عن العشوائية في ترتيب الجزيئات المجاورة (أي ان البلورات غير مثالية) .

الجدول (4.4) مقارنة لقيم الانتروبي بطريقة المسر وطريقة الطيفية :

المادة	طريقة المسر	$\Delta S_{298}^{\circ}$ جول . مطلقة <sup>-1</sup> . مول <sup>-1</sup>
Ar	154,7	154,8
Ne	146,1	146,4
$\text{NH}_3$	193,3	193,2
$\text{CH}_4$	185,6	185,4
HCl	186,8	186,3
$\text{CO}_2$	214,7	214,5
$\text{H}_2$	130,8	124,4
CO	197,9	192,3
NO	211,5	205,7

حساب الانتروبي لخليل بلورة يمكن استخدام المعادلة :

$$\Delta S = - R (X_1 \ln X_1 + X_2 \ln X_2)$$

$$= - (8.314 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \text{ mol}^{-1}) \left( \frac{1}{2} \ln \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \ln \frac{1}{2} \right)$$

$$= - 8.314 (2.303) (0.301) = 576 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1}$$

لاحظ أن القيمة المحسوبة من قياسات الاتزانات الكيميائية هي 4.6 جول .  
مطلقة<sup>-1</sup> . مول<sup>-1</sup>

### 3.6.4 المعنى الفيزيائي للانتروبي Physical meaning of Entropy :

تظهر في الجدول (5.4) بعض الاتجاهات في قيم الانتروبي ويلاحظ ان الانتروبي للغازات أعلى من الانتروبي للسوائل ، وتكون انتروبي السوائل بدورها أعلى من الانتروبي للمواد الصلبة ، لذا فإن عملية تكثيف الغاز إلى سائل تكون مصحوبة بنقصان في الانتروبي وكذلك عملية ايجاد السائل . وتكون الانتروبي للمواد ذات الليونة العالية أعلى من المواد المتينة ، فأوامر الرصاص تكون أكثر مرنة من أوامر الماس . وعندما تمتلك المادة شكلين بلوريين أحدهما فلزي والأخر شبكي بلوري غير فلزي فإن انتروبي الشكل البلوري اللافزى تكون أقل (لاحظ الكربون والقصدير في الجدول (5.4)).

ان انتروبيات المواد الصلبة والسائلة تتزايد عندما تذوب في مذيبات كلاماً مثلاً، بينما تتناقص الانتروبي للغازات عندما تذوب في المذيبات . ويكون مقدار عدم الترتيب في محلول أكبر مما في الحالة الصلبة أو السائل النقي وأقل مما في الحالة الغازية . كما ان الانتروبي تزداد بزيادة التعقيد في التركيب الكيميائي وينتشر هذا التعقيد من عدد الايونات المختلفة التي تدخل في التركيب البلوري أو من عدد الجزيئات المختلفة المتبلورة مع ملح ما (كاء التسيه مثلاً) أو من عدد الذرات في جزيء ما (لاحظ الجدول (5.4)). وتزداد الانتروبي أيضاً مع زيادة الكتلة ويصعب فهم ذلك دون اللجوء الى ميكانيك الكم . ان الاجسام الاكبر كتلة تتوفّر لديها مستويات كم أكثر في درجة الحرارة نفسها وبذلك تمتلك اشكالاً أكثر للظهور عند ملاحظتها لذا فإن الانتروبي لها تكون أكبر .

ان التفاعل الذي ينبع عنه غاز من السائل أو الصلب يكون مصحوباً بزيادة في الانتروبي كما ان تكون محلول لالكتروليت مثل  $\text{NaCl}$  في الماء يكون مصحوباً بنقصان في الانتروبي لأن كمية الايونات يؤدي الى الحالة الاكثر ترتيباً أي أقل عشوائية أو اقل انتروربياً .

## الجدول (5.4) الأنوبي والمشتقات الفزائية للمواد

نوع التفاعل		الكتلة		الكتلة		الكتلة	
		(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)
١ - تزايد الانحراف مع الكتلة							
T <sub>2</sub> (g)	Cl <sub>2</sub> (g)	I <sub>2</sub> (g)	O(g)	O <sub>2</sub> (g)	O <sub>3</sub> (g)	As <sub>4</sub> (g)	
48.6	53.3	58.6	58.5	49.0	56.8	69.0	
I <sub>2</sub> (g)	Br <sub>2</sub> (g)	I <sub>3</sub> (g)	Br <sub>2</sub> (l)	H <sub>2</sub> O(l)	CH <sub>3</sub> OH(l)	CH <sub>3</sub> OH(g)	
27.9	36.4	58.6	45.1	30.3	56.8		
٢ - تزايد الانحراف عند ذوبان الماء أو الماء في الماء							
HCOOH(l)	HCOOH(aq)	CH <sub>3</sub> OH(l)	CH <sub>3</sub> OH(aq)	NaCl(l)	Na <sup>+</sup> (aq) + Cl <sup>-</sup> (aq)		
30.82	39.1	30.3	31.5	17.3	14.4 + 13.2		
٣ - تناقص الانحراف عند تذوب الماء في الماء							
HCOOH(g)	HCOOH(aq)	CH <sub>3</sub> OH(g)	CH <sub>3</sub> OH(aq)	HCl(g)	H <sup>+</sup> (aq) + Cl <sup>-</sup> (aq)		
60.0	39.1	56.8	31.6	44.6	0 + 13.2		
٤ - تكون الاشتباهات أقل في المصلبات الشبكية من المصلبات المدنية							
C(gr)	C(dia)	Sn(l)	Sn(l)				
1.36	0.58	12.3	10.7				
٥ - تناقص الانحراف مع البوئنة وضفت الاعراض بين الاراءات							
C(dia)	Hg(l)	Hg(l)	Hg(l)				
0.58	8.0	15.5	18.5				
٦ - تزايد الانحراف بزيادة تبييد التركيب الكيباري							
Mg(l)	NaCl(l)	MgCl <sub>2</sub> (l)	AlCl <sub>3</sub> (l)	CuSO <sub>4</sub> (l)	CuSO <sub>4</sub> ·H <sub>2</sub> O(l)	CuSO <sub>4</sub> ·3H <sub>2</sub> O(l)	CuSO <sub>4</sub> ·5H <sub>2</sub> O(l)
7.8	17.3	21.4	40	27.1	35.8	53.8	73.0
CH <sub>4</sub> (g)	C <sub>2</sub> H <sub>6</sub> (g)	C <sub>3</sub> H <sub>8</sub> (g)	"C <sub>4</sub> H <sub>10</sub> (g)	"C <sub>5</sub> H <sub>12</sub> (g)			
44.0	54.9	64.5	74.1	70.4			

## سائل

7.4

٧ - احسب الفرق في الانتروبي بين ١ مول من سائل الماء عند ٢٥°C و ١ مول من بخار الماء عند ١٠٠°C و ١.٠١٣٢٥ بار ، اذا علمت ان معدل السمة الحرارية لـ  $H_2O_{(l)}$  = ٤.٢ جول مطلقة١ . مول١ ، حرارة التبخر للماء = ٢٢٥٩ جول . غم١ .

٨ - احسب  $\Delta S$  للنظام عند تسخين الكرافيت تحت ضغط ثابت وتحت حجم ثابت من ١٠٠ k الى ٢٢٥ k اذا علمت ان المعادن الحرارية للكرافيت تعطى بـ :

$$C_p = 1.265 + 14.008 \times 10^{-3}T - 103.31 \times 10^{-7}T^2$$

$$C_v = C_p - 0.002 R$$

٩ - سخن ٢ مول من غاز مثالي من درجة ٣٠٠ k الى ٤٠٠ k مع حصول زيادة في الحجم من  $46.2 \times 10^{-3} \text{ m}^3$  الى  $57.4 \times 10^{-3} \text{ m}^3$  . احسب الزيادة في الانتروبي للنظام اذا كانت  $C_v = 20.8$  جول . مول١ . مطلقة١ .

١٠ - تتلاص ١ مول من البخار عكسيًا الى سائل الماء عند درجة الغليان ٣٧٣ k ، اذا كانت  $\Delta H_f^\circ$  للتباخر = ٢٢٥٥ جول . غم١ (عند ١ جو) احسب  $\Delta S$  ،  $\Delta H$  ،  $\Delta E$  ،  $w$  ،  $q$

١١ - احسب التغير في الانتروبي عند ارتفاع درجة حرارة ٢ مول لـ  $SO_2$  من ٣٠٠ k الى ٩٠٠ k

١٢ - احسب  $\Delta S$  للانتقال (التحول)  $CHCl_3_{(l)} \rightarrow CHCl_3_{(g)}$  عند درجة الغليان ٣٣٤ ، اذا كانت  $\Delta H_f^\circ_{(l)} = -131.8$  كيلو جول . مول١ و  $\Delta H_f^\circ_{(g)} = -100$  كيلوجول . مول١ .

١٣ - احسب التغير في الانتروبي للنظام والمحيط عند التبدد العكسي لـ ٢ مول من الغاز من ٢ جو الى ١ جو اذا كانت  $T_1 = 100$  K ،  $C_v = 16.7$  جول . مول١ . مطلقة١ ،  $V_1 = 12.6 \text{ دسم}^3$  .

١٤ - قدر ١ مول من غاز مثالي ايزورتميًّا من ٥.٥ لتر الى ١٠ لتر عند ٣٠٠ k .قارن التغيرات في الانتروبي للنظام والمحيط والانتروبي الكلية اذا تم العلية أ - عكسيًا ب - لا عكسيًا مقابل ضغط خارجي ٢.٠ جو .

9 - احسب التغيرات في الانتروبي للنظام والمحيط والانتروبي الكلية  
للتقطين عكسيًا بـ - التقطين غير العكسي لمول واحد من الهيدروجين  
من  $k_{300}$  إلى  $k_{600}$  (ملاحظة: في الفرع ب افرض ان حرارة المحيط  
 $k_{600}$ ).

10 - احسب  $\Delta S$ ,  $\Delta H$ ,  $\Delta E$  للعملية الآتية:  
1 مول من سائل الماء عند 25°C و 1 جو ————— 1 مول من البخار  
عند 100°C و 1 جو  
اذا كانت حرارة التبخر المولالية عند 373K تاوي 40.79 كيلوجو.

1- السعة الحرارية المولارية = 75.3 كيلوجول . مول<sup>-1</sup>. افرض ان  
السعه الحرارية المولارية لا تعتمد على درجة الحرارة وإن الغاز مثالي.  
11 - ما مقدار التغير في الانتروبي عند تشكيب 50 غم من الماء عند 80°C فوق  
100 غم من الماء البارد عند 10°C في وعاء معزول . افرض ان السعة  
الحرارية للماء = 75.5 جول مطلقة<sup>-1</sup> . مول<sup>-1</sup>.

12 - احسب  $\Delta S$  لكل لتر من محلول عند مزيج  $NH_3$ ,  $H_2$ ,  $N_2$  لتكون  
 محلولاً تركيزه 15%  $NH_3$ , 30%  $H_2$ , 55%  $N_2$  في الظروف القياسية .

13 - ما هو الشغل الاقصى الذي يمكن الحصول عليه من 100 جول من الحرارة  
المجهزة إلى سخان مائي عند 100°C اذا كانت درجة حرارة المكثف  
20°C .

14 - ثلاثة تصل بكمية مقدارها 50% من الكفاءة المثالية ، أي أن الشغل  
المثالي يمثل 50% من الشغل الفعلي . وتحمل مابين 0°C و 25°C ، احسب  
الشغل اللازم لتجميد 1 كغم من الثلج (حرارة الانصهار الثلج 80 سعرة .  
غم<sup>-1</sup>) وكمية الحرارة المنطروحة (الناتجة) عند 25°C .

15 - ماهي نسبة  $T_1$  إلى  $T_2$  باكتنة حرارية كفاءتها المثالية 10%  
16 - احسب  $\Delta S^\circ$  عند مزيج 0.5 مول من سائل الماء عند 0°C مع 0.5 مول من  
الماء عند 100°C افرض ان  $C_p = 75.25$  سعرة . مول<sup>-1</sup>. مطلقة<sup>-1</sup> في  
المدى المعطى من درجات الحرارة .

17 - تكتف مول من بخار الماء عند 100°C ، ثم يبرد الماء إلى 0°C وتجمد إلى  
ثلج . ما الفرق في الانتروبي بين البخار والثلج ؟ اذا علمت ان حرارة  
التبخر وحرارة الانصهار للماء تعطيان بالقيمة 540 سعرة . غم<sup>-1</sup> و  
80 سعرة . غم<sup>-1</sup> على التوالي . السعة الحرارية لـ  $H_2O$  = 1 سعرة .  
غم<sup>-1</sup> . مطلقة<sup>-1</sup> .

- 18 - سخن مول من غاز مثالي من 300 الى 1000 كم ثم سبع ضغط لارتفاع

من 1 بار الى 2 بار ما يقدر التغير في الانتروفي:

- 19 - تعدد غاز مثالي احادي الذرة اديباتياً وعكسياً من 1 بار و 300 كم الى

0.1 بار . ما قيم  $w, q, \Delta S, \Delta E$  لتر ،

- 20 - يتعدد النتروجين اديباتياً من حالة ابتدائية  $V = 20$  لتر ،

$P_1 = 100$  جو و  $T_1 = 200^\circ\text{C}$  مقابل الضغط الجوي الخارجى ثابت

1 جو حتى يتوارز الضغط . احسب التغير في الانتروبي للنتروجين خلال

هذه العملية (بالسعة . درجة -1 . مول -1 ) ،  $C_p = 7$  سعرة . درجة -1 .

مول -1 .

- 21 - احسب التغير في الانتروبي عند ضغط ثابت 1 جو عند تحويل 2 مول من

سائل الامونيا الذي درجة حرارته (-40°C) الى الحالة الغازية عند

200°C . من المعلومات :

$$C_p(\text{NH}_3_{(l)}) = 17.9 \text{ cal.deg}^{-1}.\text{mol}^{-1}$$

$$C_p(\text{NH}_3_{(g)}) = 8.04 + 7.0 \times 10^{-4}T + 5.1 \times 10^{-5}T^2 \text{ cal.deg}^{-1}.\text{mol}^{-1}$$

$$(\Delta H)_\text{239.7} = 5.56 \text{ K cal.mol}^{-1}$$

درجة الفيلان الاعتيادية للامونيا 239.7°C

- 22 - مزيج مول من كل من  $\text{O}_{2(g)}, \text{N}_{2(g)}, \text{H}_{2(g)}$  عند 25°C . ماهي

$\Delta S$  للمزيج لكل مول .

- 23 - احسب  $\Delta S$  عند اضافة 10 غم من الثلج عند 0°C الى 50 غم من الماء عند

40°C في نظام معزول ، اذا علمت ان حرارة انصهار الثلج = 80 سعرة .

غم -1 . السعة الحرارية للماء = 1 سعرة . غم -1 . درجة -1 .