

CHEMICAL ENGINEERING THERMODYNAMICS I



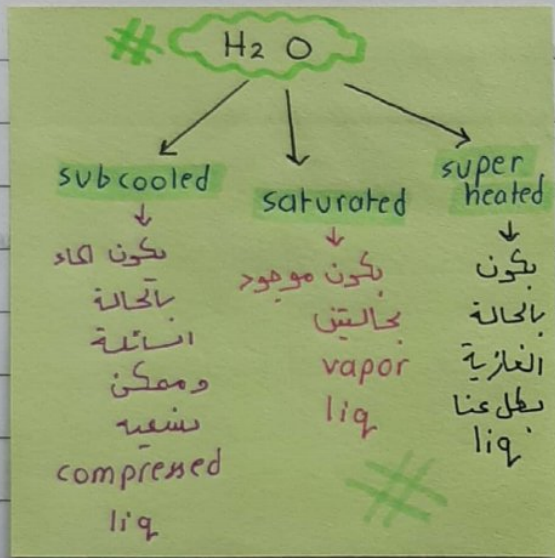
BY.
Fatima
Arfat

DR. Ali
Almatar

madarju.com



Thermodynamics :- is the study of the changes in the state or condition of a system when changes in temperature, state of aggregation, or its internal energy are important. هو علم قائم على قوانين الطاقة والشغل.



* لنفرض أننا مطرة ماء بدي احكي
سؤال phase لها عند $T = 25^\circ\text{C}$
 $P = 0.9 \text{ bar}$
هنا هي حقيقة تقريبية للضغط
عشان أعلى من سطح البحر التالي
الضغط لها راح يكون أقل من
1 atm لأنه كلما ارتفعنا طول يعود
الهواء يقل التالي الضغط أقل.

subcooled
درجة تخليان الماء 100°C وحالاً
أهنا عند حرارة 25°C يعني
الحرارة المخفض لها الماء أقل من
درجة الغليان (saturated) على
الضغط يلي هي عليه.

compressed liq
لأن الضغط الموجودة عليه
أعلى من ضغط الـ
saturated على الحرارة يلي
هي عليها.

saturated water $\rightarrow T = 100^\circ\text{C}$
 $\rightarrow P = 1 \text{ atm}$

Thermodynamics is based upon experimental observation.

لكل قوانين الترموديناميكس مبنية على تجارب
يعني حالياً الكثر من ما في اسيا يتحقق هاي القوانين

Five (postulates (laws)) of thermodynamics :-

1- Two postulates deal with energy transformation.

2- The other three deal with properties.

zeroth & ←

third laws of Thermodynamics

→ First &

second laws
of Thermodynamics

Thermodynamic Postulates : Energy Transformation :-

1- First law of thermodynamics :-

⇒ Conservation of energy - you can't get more than what you invest.

قانون حفظ الطاقة

الطاقة لا تفنى ولا تستحدث لكن تتغير من

شكل إلى آخر.

2- second law of thermodynamics :-

⇒ It is not possible to convert all the energy of a system into useful work - you can eat as much as you want, eventually, something has to come out.

الطاقة محفوظة لكن لا يمكن

تحويل كل الطاقة لشغل نافع.

laws of Thermodynamics:

- 1- You can't win, you can only break even.
- 2- You can only break even at absolute zero.
- 3- You can't reach absolute zero.

① لو مبيت ١٠٠ واط من الطاقة
راح أحمّل ١٠٠ واط (أقل)
بس تقادل.

② الحالة الوحيدة لي ممكن
ليجبر فيها تقادل وأحمّل على
شغل نافع يعادل الطاقة لي
دخلتها بس عند absolute zero
③ ما بقدر أحمّل لا
< absolute zero
>

Thermodynamic Postulates :- Property Relationships :-

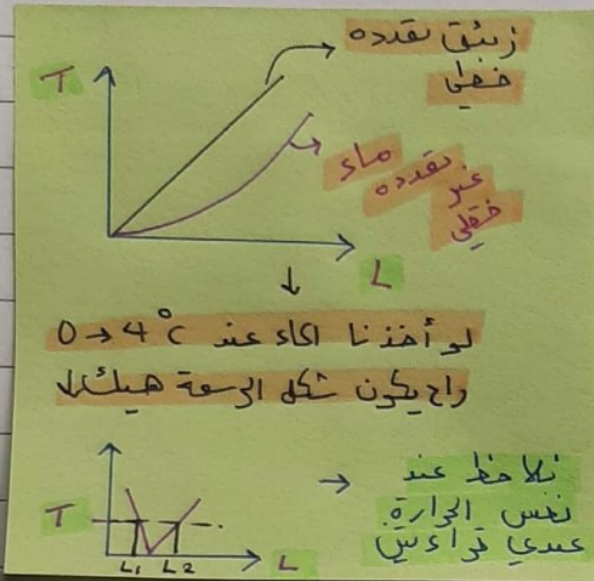
1- Zeroth law of thermodynamics :-

⇒ when each of two systems is in thermal equilibrium with a third system, they are also in thermal equilibrium with each other.

إذا عندي 3 systems (A B C) الكاء بين 4°C → 0
وكان A = B B = C بالتالي
A = C
بغير له شذوذ لكاء
بتغير الخصائص هناك

يعني عند درجة حرارة
وحدة بطلع عندي خواص
مثل ميزان الحرارة الزبقي حكينا كيف تم تعديله
وليس استعملنا زبقي مش هي

لأن بقدره مع الحرارة خطي فالترج
في حال °C يكون منتظم بين 0 و 100



شئ علاقة هاء القانون بوزن الحرارة :-

عنا موزن بدنا نقيس حرارة ،
الكمية (A) ، الكمية (C) ، الفأله
اننا عنا نظامين بس ، لكن في الواقع
يكون عنا نظام ثالث غايب لي هو
ال (B) calibration للي لي بناد
عليه حسنا الكمية

لما نقيس اننا موزن حرارة
 38°C ؟

فعلينا اول اي حمار عند اثنان
بين A و B بعدين بين C و B
التي عند اثنان بين A و C ، لما
نقيس الحرارة بنسبتين شوي كد ما
نحس حرارة الكمية مساوية لحرارة
الكمية ، لكن فعلينا احنا كان عنا
system غايب لي هو الماء (باردة ، شائعة)

ما نقيس كثر نستعمله
لأنه سام واحد
انكس الكمية
نعلينا
لو انكس بنسبتين
نقطة نقطة
كبريت

Pyrometer
جهاز لقياس الحرارة
العالية جداً
لي نقيسوا فيه
عشان كذا
نقطة نقطة
نقطة نقطة



2- Third law of Thermodynamics :-

⇒ The entropy of a perfect crystal is zero at absolute zero temperature. Δ entropy هو الخاصية

الوحيدة التي بقدر أوجد قيمة الـ

- مكننا هاد
الكمي ما
بغير Δ
- ① perfect crystal عند absolute
 - ② at absolute zero

3- State Postulate :-

بتسوية
Phase Rule

⇒ The state of a simple, single phase thermodynamic system is completely specified by two independently variable, intensive properties.

Table A-4 ← الجدول في 888
A-8 → 897
بتقينا.

⇒ Table A-4 :-

0.01 °C → Triple point → عند هادي الحرارة الماء

0.6117 kPa يكون متواجد بال 3 حالات
3 phases

في حال الماء عند 0.01 °C راح
يكون الحالة السائلة تحت وفوقها
المهلبة وفوقها الغازية ، أما باقي
الواد يكون الصلب تحت وفوقه
السائل وفوقه الغاز ، السبب
في ذلك هو خاصية شذوذ
الماء .

✳ شذوذ الماء :-
ناجبة عن الـ H-Bonding ، كثافة
الـ S أقل من الـ L ففي
حال الماء التبلع يطلع فوق واسأل
تحت أما في مواد شائعة يكون
العكس .

adar
ask :: believe & recieve

saturated liquid at triple point for water

في حال كان الكوبع هنا هاد الحكي عند 0.01

→ entropy = 0

لأنها هي الكوبع لكن

→ Internal energy = 0

لو تغيرت الحرارة راح

يكون عندي حتم غير 0

لنقول بدها نغير الكوبع حيث يصير 100°C ، بطرح من كل الحتم الثانية الحتم لي عند 100°C .

← يعني بقدر saturated liquid water

أغير الكوبع مثل at 100°C & 1 atm

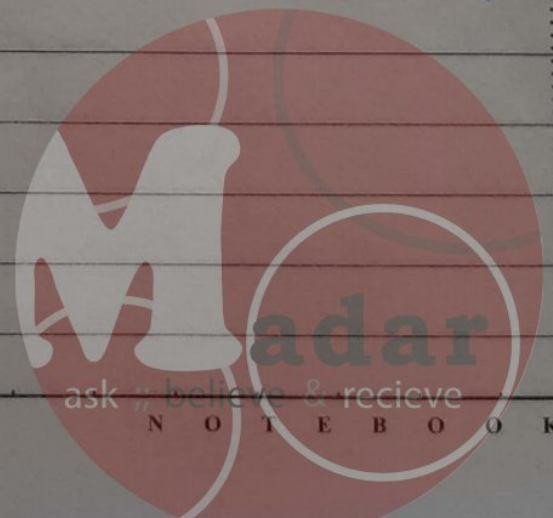
ما بي ، والحتم

بالجود بتغير بدها

نسبة لهاد الكوبع

في حال اختارنا الكوبع 100°C راح نلاحظ ان الحتم لي فوق 100°C بالجدول راح تكون سالبة ، يعني الطاقة الكامنة فيها أقل من الكوبع مائي أي احول كميته ، لأنني باخذ فوق طاقة (بفعل معارضة).

سأ ما كان الكوبع لي باخذه راح نقل التغيرات نفسها لأنني باخذ changes



Phase Rule $\Rightarrow$

$$\text{degrees of Freedom} = 2 + c - \pi$$

phases $\rightarrow \pi$
components $\rightarrow c$

يعني أديش

الكميات الكيميائية المختلفة

لازم أعطينك معلومات

عدد ال

هنا تقدر توجد باقي

intensive prop.

المعلومات تبعها هاد

ال system

بس عندي
H₂O

$$\Rightarrow \text{Saturated} \rightarrow 2 + 1 - 2 = 1$$

steam Tables

 $\rightarrow$

يعني بس

أعطيني خاصية وحدة إما (P or T)

وأنا يوجد باقي الأشياء.

$$\Rightarrow \text{super heated} \rightarrow 2 + 1 - 1 = 2$$

steam Tables

أعطيني معلومتين

وهذا باقي المعلومات

المعلومات لي بنكي عنها لازم تكون

Intensive prop. $\rightarrow$ heat capacity, ρ , $\hat{H}$, $\hat{V}$, P , T لا تعتمد على حجم ال

system

specific
volumespecific
enthalpy $\rightarrow$ KJ/g - K
mol

مقلوب الكثافة

extensive prop. يكون total enthalpy

extensive intensive
extensivespecific $\rightarrow$ intensive

Macroscopic versus Microscopic Approaches :-

* Macroscopic :-

اختارني اني انا
ما الي تركيب
structure less

- 1- system is considered as a continuum.
- 2- The system is described by few variables ($P, T, \rho, \dots$).
- 3- Domain of classical thermodynamics.

لهاي الترمو لي احنا
نتعلمها .

continuum =>

ما يعني كيف الجزيئات مرتبطة
مع بعض بلعني الشكل الخارجي
الظاهر ، و طبيعة التفاعلات مع
البيئة (لي بتغير على الحدود)

Classical Thermodynamics :-

Quantum
thermo

statistical
thermo

* Microscopic :-

- 1- Considers the detailed molecular nature of the system.
- 2- The system is described by a huge number of variables (specify at least the coordinates & momenta of molecules).
- 3- Domain of statistical & quantum mechanics.

ما بتعلمنا ما راح

نتعلمها

ask believe receive

Road map to thermodynamics :- أشياء المفروض يكون عنا
معروفة عنها $\frac{1}{2}$
 $1 \text{ in} = 2.54 \text{ cm}$, $1 \text{ ft} = 12 \text{ in}$

1- Physical properties

(H , U , C_p , C_v ...)

$\Rightarrow C(\text{H}_2\text{O}) = 4.184 \text{ J/g}\cdot\text{K}$

2- Systems of units

(SI, British ...)

3- Engineering skills & vocabulary.

4- Mathematical & computer skills.

conservation equations :-

$\text{in} - \text{out} + \text{gene} = \text{acc}$

conserved quantities :-

mass

moles

atoms

energy

Desired products :-

- Petrochemicals.
- Biochemicals.
- Advanced materials.
- Environmentals
- Nuclear



Road Map to concepts :-

⇒ Measurable (observable) quantities :-

↙ T, P, ρ, C (heat capacity), composition

الها معنى

محسوس يعني

لو مقياس ايدى

على غاز بحس انو

ساختن و فکدها

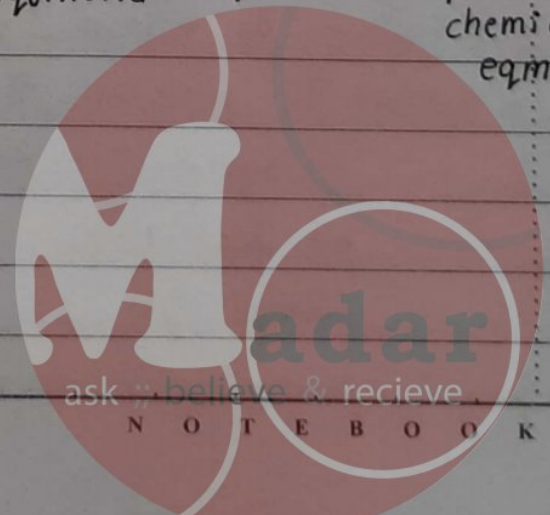
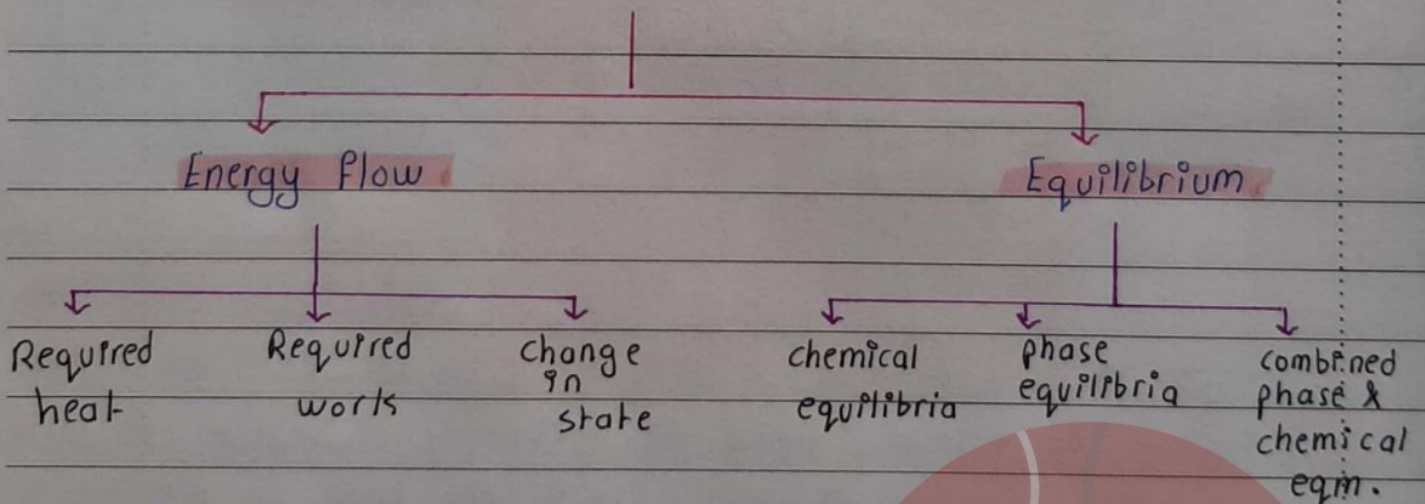
⇒ Abstract (conceptual) quantities :-

↙ H, S , chemical potential, fugacity

مجردة ما الها

معنى محسوس

Product, outcome



Applications of Thermodynamics :-

- 1- Human body & health .
- 2- DNA & Protein Folding .
- 3- Refrigeration systems .
- 4- Power plants .
- 5- Automotives .
- 6- Airplones .
- 7- Air conditioning .
- 8- Drug discovery .
- 9- Advanced materials .
- 10- chemical plants .
- 11- Space .



Cyclic processes :- (سؤيّة >> << عنها ><)

لما نفوق الجسم حرارته
يتكون أسخن من الهواء
منتبهر مقرات العرق .
من وين بتأخذ طامة التبخير؟!
من الجسم بالتالي راح تفل حرارة
الجسم ونحس التو بردنا .

* ليس العرق بيطلع على شكل
مقرات ميعونة ، ليس القهورة
مخونة والسكر والاسفنت ميعن؟!
كلما ميعونا الحجم نزيد المساحة
السعجية مقارنة بالحجم وإذا
زادت المساحة السعجية تسرع
الأشور (يسرع انتقال المادة أو
انتقال الحرارة أو التفاعلات لي
بتحير) .

الشاي لما نخط فيه سكر ونخوكة
السكر بذوب بسرعة ما بياخذ ثواني .
لكن لو ما حركت وهدرت أحافظ
على حرارة الشاي راح ياخذ وقت
طويل ليندوب (تقريبا ما لا يقل عن
87 ساعة .

من وين بتجيب الكهرباء؟!
من شركة الكهرباء لي بتجيبها
من محطات توليد الكهرباء لي
بتجيبها من هرت الوهو .
=> هرت الوهو يتم من خلال
cyclic processes .



* **كيف يتغلل باردة ؟**

السلامة يتغلل الحرارة من المكان
البارد إلى الساخن (من جوا
السلامة يبدن بترميها للهواء الحار)
عكس الاتجاه الطبيعي وهي
العملية عبارة عن
cyclic process .

* **ليس لنا خط الأكل بالسلامة**

يسر !

لنا خمس السلامة من الحلف راح
تكون ساعنة ، و الحرارة تتغلل من
الساخن للبارد ، يعني الكورون
تتغلل الحرارة من خارج السلامة إلى
داخلها حتى يتعادلو بالحرارة



* **السلامة > 0 -**

أي مكان فيه وهو
يخوله لشغل . بإمكاننا نعالج
عن طريق

cyclic process



System, Surrounding and universe 8-

=> **System** :- is a three dimensional region of space bounded by arbitrary surfaces called walls or boundaries which delineate the portion of the universe we are interested in studying.

النظام هو عبارة عن حجم في الفضاء احدها
مطبقين بدراسة (بفضاء النظر عن جوهه)

=> **Surroundings** :- (environment) is the region of physical space outside the arbitrarily selected boundaries of the system.

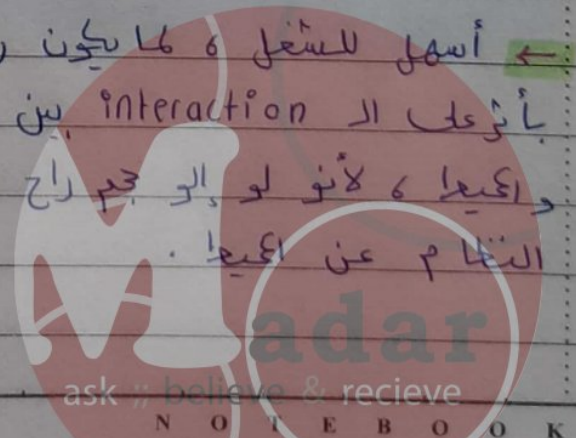
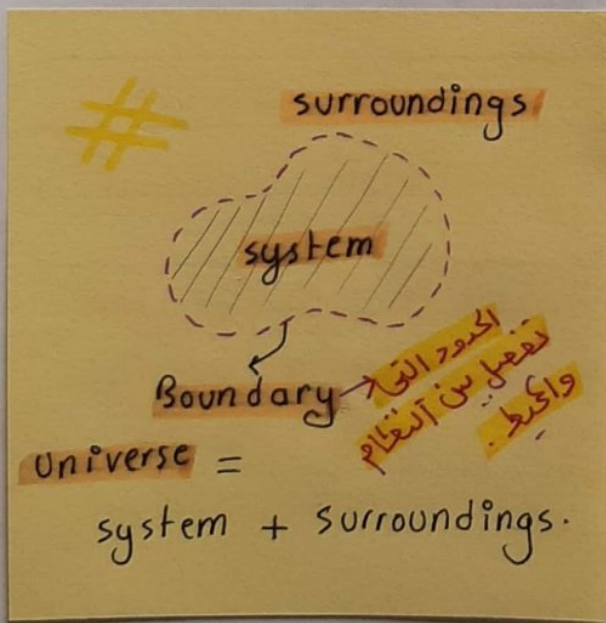
=> **Universe** :- is the system and it's surroundings.

Boundary



← من أهم الاختراعات في الترميز ان
الحدود ما لها thick ($thick = 0$) ليس
لها حجم (جعها مهمل)

← أسهل للشغل و ما يكون ربيع ما
بأنواع ال interaction بين النظام
واحدها ، لأنو لو انا حجم راج يقول
النظام عن احدها .



=> Walls and Boundaries :-

* The contact surface shared by both system and the surroundings.

* Mathematically :- the boundary has zero thickness, and thus it can neither contain any mass nor occupy any volume in space.

1- May be real or imaginary. ممكن تكون حقيقية أو مخيلة.

2- May change size or shape. ممكن تكون ثابتة الشكل والحجم أو متغيرة الحجم (مثل البالون).

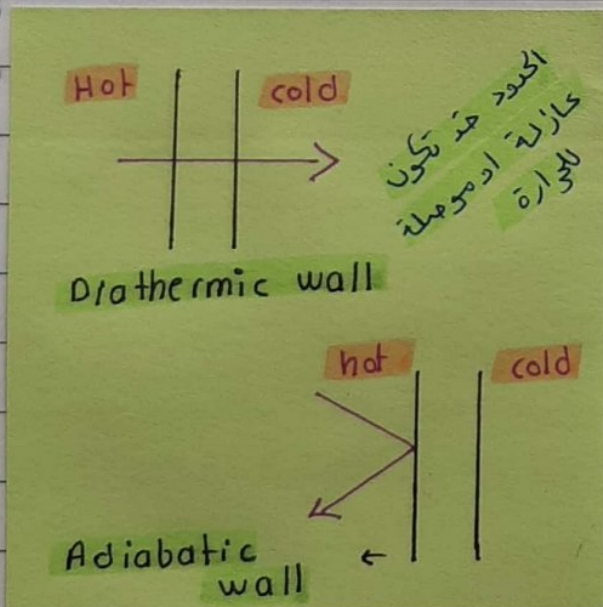
3- May be at rest or motion. ممكن تكون ساكنة أو متحركة.

مثال لو كنت داخل قطار بعيني بسرعة معينة

سرعتي بالنسبة للقطار هي سرعة بالنسبة

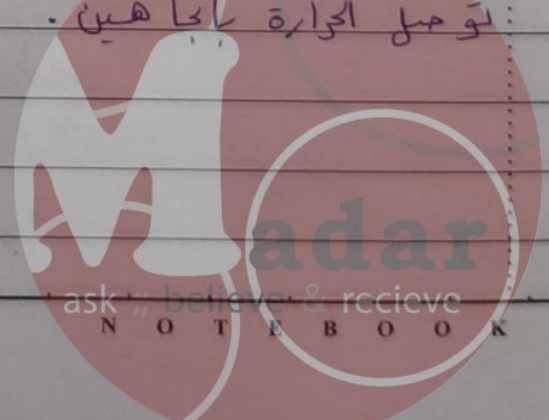
للسكة هي نفسها سرعة القطار، يعني ممكن

التعامل مع السكك اني اخلو أو مع القطار.



Diathermic → قابلة للتوصيل

لوصيل الحرارة باتجاهين.



Contact mechanisms :-

⇒ The system can be in contact with its surroundings by three distinct mechanisms :-

العلاق بين النظام
عند interaction
والخارج

① Energy Transfer

Mechanical

Thermal

(work transfer)

(heat transfer)

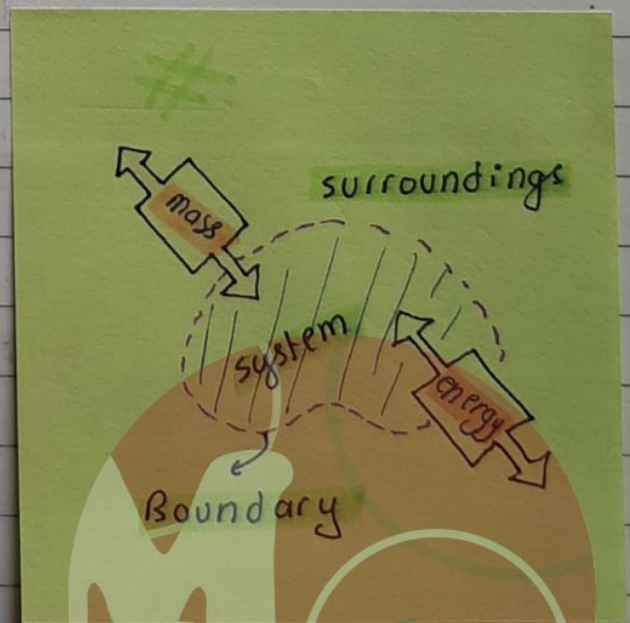


changes in the pressure
in the surroundings leads
to change in the pressure
of the system.

changes in the temperature in
the surroundings leads to
change in the temperature
of the system.

② Material /chemical
Transfer

The system and surroundings
are able to exchange matter.



Types of systems :-

1- **Isolated** :- changes in the surroundings do not lead to changes in the system. there is no mode of contact between the system and its surroundings.

2- **closed** :- Mass is not allowed to be exchanged between the system and its surroundings.

3- **Open** :- Mass is allowed to be exchanged between the system and its surroundings.

system	Exchanges with surroundings	Total energy	Total mass
Open	Energy and mass	Does not remain constant	may change
Closed	Only energy	Does not remain constant	Remains constant
Isolated	neither energy nor mass	Remains constant	Remains constant

=> **Adiabatic** => ممكن يكون open وممكن
 يكون closed و هو فقط لا يسمح
 بالتبادل heat

ChE and ME :-

اختلاف مصطلحات بينا وبين
الميكانيك

⇒ An open system is called **control volume (CV)**.

⇒ A closed system is called a **control mass**.

control volume

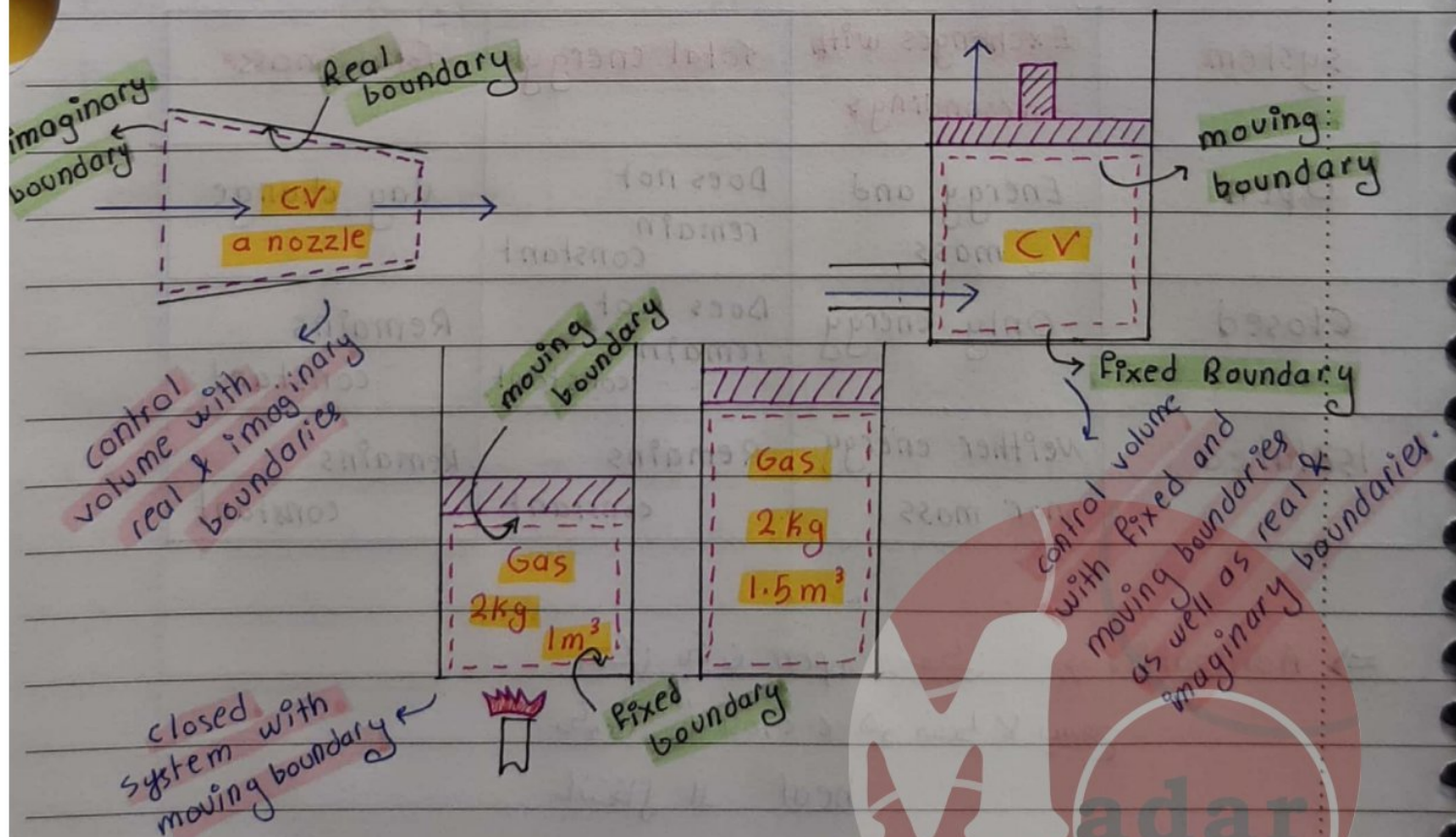


إحنا بنطلع على ال in
وال out ، الميكانيك
بتهتم بالجمع على جوا ال
Boundary

control mass



الكتلة ثابتة لأنو لا يوجد
mass out و mass in



Thermodynamic Properties :-

⇒ A system is characterized by thermodynamic variables called properties which can either be intensive or extensive.

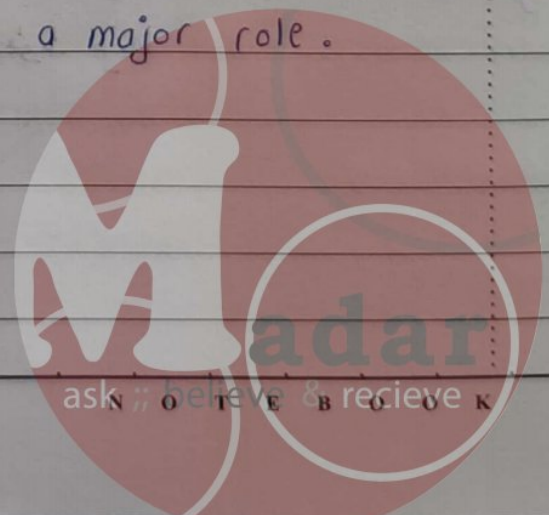
⇒ Any of the intensive variables of the equilibrium system e.g. T , P , specific volume, specific energy etc. is a state variable.

⇒ The value of any state variable depends only on the equilibrium state of the system, not on the path by which the equilibrium state was reached.

⇒ Thermodynamic potentials are useful for the description of non-cyclic processes.

⇒ They are used along with the First law of thermodynamics.

⇒ System work and entropy play a major role.



$\Rightarrow P \rightarrow$ absolute pressure (مستحيل يكون سالب)

$$P_{abs} = P_{gauge} + P_{atm}$$

إذاً حتى الضغط الكلي (السائل) يغلي على حرارة أقل.

له معنى يكون سالب
لما يكون عندي vacuum

$\Rightarrow V \rightarrow$ volume (total quantity) m^3

$v \rightarrow$ specific volume $\rightarrow m^3/kg$

$\rightarrow$ specific molar $\rightarrow m^3/mol$
volume

$\Rightarrow T \rightarrow$ absolute Temp (K)

$\Rightarrow S \rightarrow$ entropy كيف ذرات المادة موزعة الطاقة فيها
مدى عشوائية مستويات الطاقة (مستويات الطاقة

مكعبة) لها مستويات محددة وما في اسفل يجبر الجزيء
ليكون في مستوى معين (ترتيب الجزيئات في المستويات يجرعه الـ entropy.

$\Rightarrow U \rightarrow$ Internal energy :- energy needed to create a system.

الطاقة الكامنة (الطاقة الموجودة داخلًا مع الـ

* أنواع الحركات (الطاقات)
التي تشكل U :-

system بغير التفرع عن الحدود المحيطة فيها
لها علاقة بمبيعة الـ material.

1- vibrational.

حركة اهتزازية

2- translational.

حركة انتقالية

3- Rotational.

حركة دورانية.

$\Rightarrow A \rightarrow$ Helmholtz energy :- energy needed to create a system minus the energy you can get from the environment.

$$A = U - TS$$

← تعادل أدبش
ممكن يطلع
شغل

← أدبش بيدي
طاقة عشان
أشكال النظام
بالغرفة ليها هو
عليها

← أدبش لا
environment
تطعب دور عليه
(interaction)
مع المحيط

G & A

→ work
Function

١٥١ أعطيت النظام شغل أو طاقة ، الشغل راح يكون أقل شغل ممكن أعطيه للنظام .

(min)

في الواقع العتبة الفعلية
لي ممكن أجهلها بتكون أكبر
من هاي العتبة .

#

١٥٢ أخذت من النظام شغل أو طاقة ، الشغل راح يكون أكبر شغل ممكن أعطيه للنظام .

(max)

في الواقع العتبة الفعلية
لي ممكن أجهلها بتكون أقل
من هاي العتبة .

#

$\Rightarrow H \rightarrow$ Enthalpy :- energy needed to create a system plus the work needed to make room for it.

$V \uparrow$
expansion
 $P \downarrow$

$$H = U + PV$$

internal energy

work

تدبيل بإمكاننا أهول هذا
النظام عن طريق توهين شغل ،
أدبش بتقدر أرفع أو أنزل
طاقة لهذا النظام عن طريق
أخذ من شغل .

ask // believe // receive
NOTEBOOK

⇒ $G \rightarrow$ Gibbs energy :- total energy needed to create a system and make room for it minus the energy you can get from the environment.

أهم معيار في ال

$$G = (U + PV) - TS$$

equilibrium

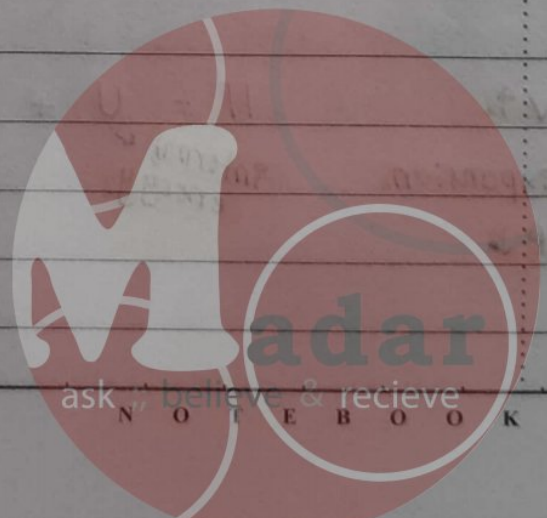
↓
H

Continuum :-

→ Matter is made up of atoms that are widely spaced in the gas phase. Yet it is very convenient to disregard the atomic nature of a substance and view it as a continuous, homogeneous matter with no holes, that is a continuum.

→ Allows us to treat properties as point functions and to assume they vary continually in space with no jump discontinuities.

→ Valid as long as the size of the system is large relative to space between the molecules.



Intensive and extensive variables :-

Intensive :-

- 1- Independent of the size of the system e.g. T , P , density etc.
- 2- Can vary throughout the system (local distributions, nonisotropic).

Extensive :-

- 1- Scale with the size of the system, and are proportional to its volume, if other conditions are kept constant e.g. mass, volume, total energy etc.
- 2- Can be transformed into intensive variables by dividing by the total mass / moles or total volume to obtain **specific properties**.

specific properties derived from extensive properties

Extensive property	Symbol	units SI	Intensive property	Symbol	units SI
volume	V	m^3 or L	specific volume	v	m^3/Kg L/Kg
Internal energy	U	J	specific internal energy	u	J/Kg
Entropy	S	J/K	specific entropy	s	$J/(kg \cdot K)$
Gibbs energy	G	J	specific Gibbs energy	g	J/Kg
Enthalpy	H	J	specific enthalpy	h	J/Kg
Heat capacity at constant volume	C_v	J/K	specific heat capacity at constant volume	c_v	$J/(kg \cdot K)$
Heat capacity at constant pressure	C_p	J/K	specific heat capacity at constant pressure	c_p	$J/(kg \cdot K)$

Conjugate variables :-

⇒ Extensive and intensive variables tend to come in pairs (conjugate variables). The incremental work done on a body is the product of an intensive variable and the increment in the conjugate extensive variable.

في عنا مجموعة من ال variables
يتيجي مع بعض خاصة لعابدي
أحسب الشغل .

a - Pressure & Volume :-

$$W = P \cdot V \quad (P \uparrow \quad V \downarrow)$$

J ← Pa ← m³

$$P_a \cdot m^3 = J$$

↓

$$\frac{N}{m^2} \cdot m^3 = N \cdot m = J$$

في كل حالة عنا جاحل جنرب
Two variables واحد

extensive والثاني
intensive

b - Interfacial tension & area :-

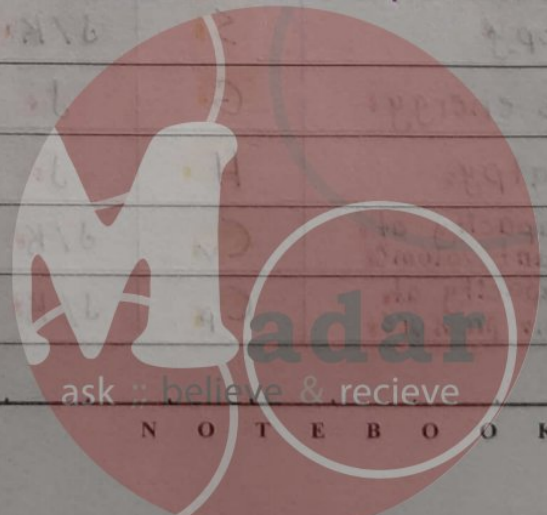
المساحات السطحية بين
phases مختلفة

$$W = \gamma \cdot A$$

J ← X ← m²

interfacial tension

$$\gamma = \frac{J}{m^2} = \frac{N \cdot m}{m^2} = N/m$$



C- Tension & length :-

$$W = \text{Tension} \cdot L$$

$\downarrow$ $\downarrow$
 J m

$$X = \frac{J}{m} = \frac{N \cdot m}{m} = N$$

PV work :-

$\Rightarrow$ Work is defined as the area under the PV diagram.

$$W = \int_{v_1}^{v_2} P \, dv$$

الشغل يعطى المساحة تحت

منحنى الضغط والحجم.

$$W = \int_{v_1}^{v_2} P \, dv = \int_{v_1}^{v_2} \frac{F}{A} \, d(A \cdot x) = \int_{v_1}^{v_2} \frac{F}{A} \cdot A \, dx$$

$\downarrow$ $\downarrow$
 constant constant

$$= \int_{x_1}^{x_2} F \cdot dx = F \cdot \Delta x$$

$\downarrow$
 constant

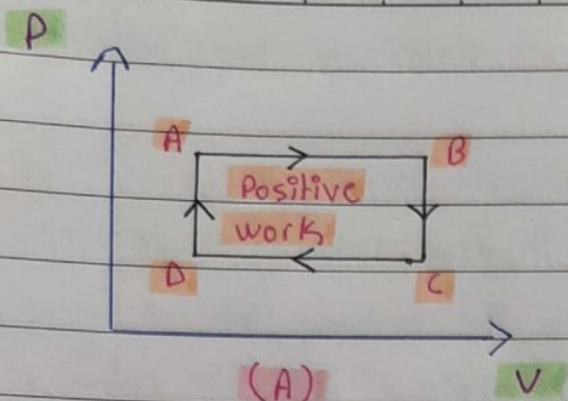
$$P \Delta V \stackrel{?!}{=} F \cdot \Delta x$$

$$Pa \cdot m^3 = N \cdot m$$

$$\frac{N}{m^2} \cdot m^3 = N \cdot m$$

$$N \cdot m = N \cdot m = J$$





$w(AD) = w(BC) = 0$
 الصنف من غير لكن الحجم ثابت
 بالتالي التكامل يساوي صفر

$w(A \rightarrow B)$ (positive)

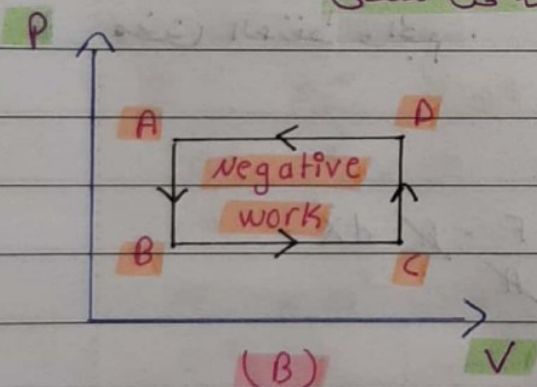
$$w = \int_{v_1}^{v_2} P dv$$

$v_2 > v_1$
 Δv (positive)
 $\therefore w(+)$

$$\Rightarrow w_{Total} = w_{AB} + w_{BC} + w_{CD} + w_{DA}$$

w_{AB} positive
 w_{BC} negative
 w_{CD} negative
 w_{DA} positive

هذا الكائن أقل
 من المساحة تحت منحنى AB



$w(D \rightarrow A)$ (positive)

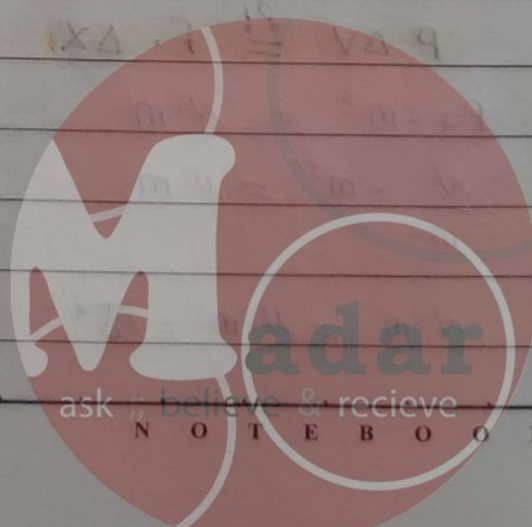
$$w = \int_{v_1}^{v_2} P dv$$

$v_2 < v_1$
 Δv (negative)
 $\therefore w(-)$

$$\Rightarrow w_{Total} = w_{AB} + w_{BC} + w_{CD} + w_{DA}$$

w_{AB} negative
 w_{BC} positive
 w_{CD} positive
 w_{DA} negative

هذا الكائن أقل
 من المساحة تحت منحنى AD



Extrinsic and Intrinsic Properties :-

Extrinsic properties :-

⇒ Quantities whose value is independent of the nature of the substance within the system boundaries e.g, translational and rotational velocities of a body around its center.

Intrinsic properties :-

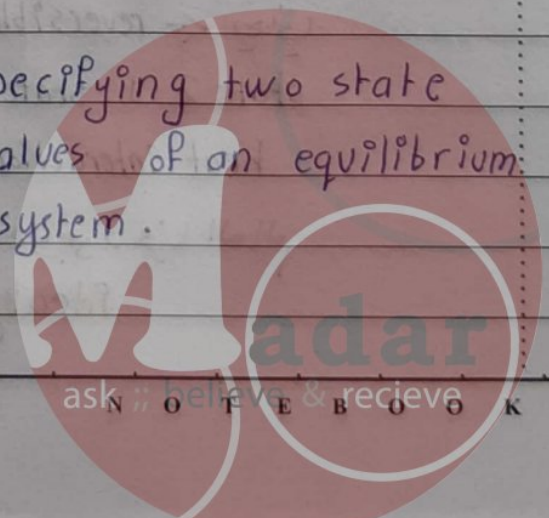
⇒ quantities whose value depend on the nature of the substance composing the system e.g, density, pressure, and Temperature.

Thermodynamic state :-

Thermodynamic state :- of a system is the condition of the system as characterized by the values of its properties.

State property :- is a property that only depends on the thermodynamic state of the system, not the path taken to get to that state.

State postulate (Phase rule) :- Specifying two state variables uniquely determines the values of an equilibrium single-component, single-phase system.

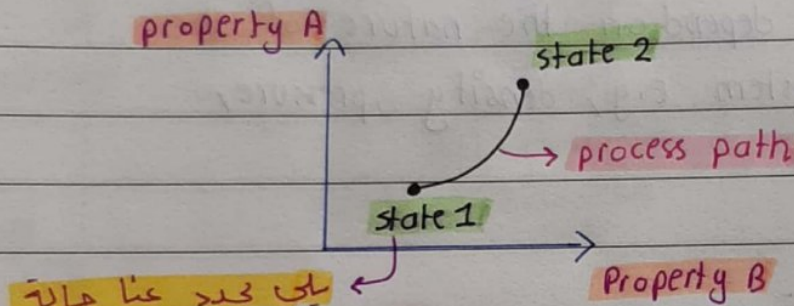


Thermodynamic Processes and Paths :-

Process :- a change or a sequence of changes in the thermodynamic state of the system.

Process Path :- the specific series of states through which the system passes.

الطريق التي يعبرها من
state 1 state 2



الحالة (supcooled, ٥٥)

هي الظروف التي يحدثها على
state معينة.

Quasistatic process :- A process passing through a succession of equilibrium states.

يحدث التحرك من حالة إلى حالة بخطوات شبه ساكنة
هم ياتي بأدم التي تسمى reversible process يعني
يحدث انتقال الـ system بتغير من state 1 لـ state 2
بالزبط بدون ما أضعف work أو heat interaction
من الـ surrounding وهذا يعني مش موجود في العالم
(مثالي) Idealy

$\Rightarrow$ To describe a process completely, one should specify the initial and final states, as well as the path it follows, and the interactions with the surroundings.

State versus Path Functions :-

State Functions :-

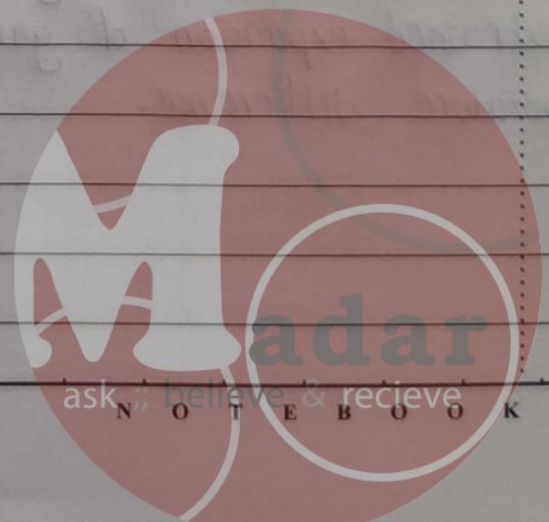
1- Properties of the system. properties a substance can possess e.g :- T, P, S, U, V, H, A , and G .

2- Have exact differentials (value depends on current state).

Path (Process) Functions :-

1- Properties of a process. properties only a process can possess e.g :- heat and work.

2- have inexact differentials (value depends on how change occurs).



Reversible Processes :-

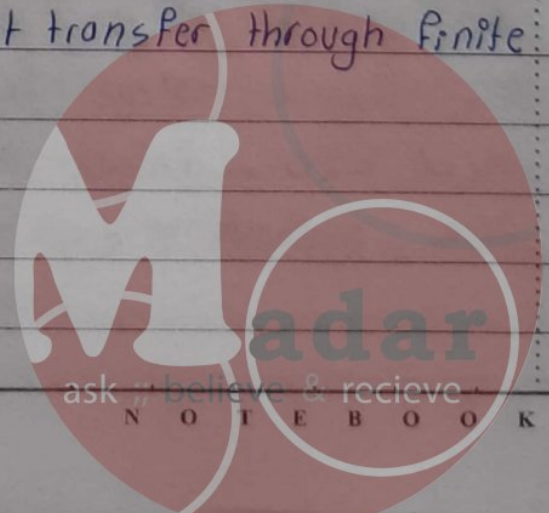
Reversible :- قابلة للانعكاس

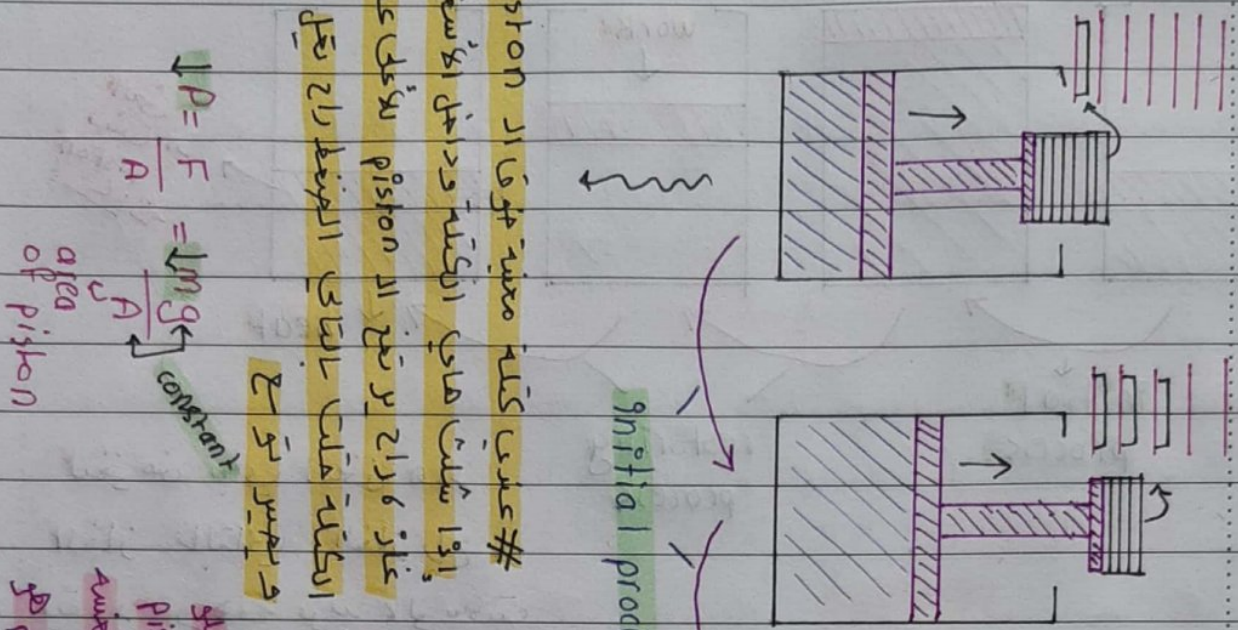
- 1- Infinitesimally slow.
- 2- At any stage, equilibrium is not disturbed.
- 3- Takes infinite time to completion.
- 4- work obtained is max, work consumed is min.
- 5- An idealization which we approach but we can never attain.

* الإبرة ، لو بدى أمستى
 Quasistatic بحيث أتحرك
 بشكل ببطء عشان ما يغير احتكاك
 بين الـ piston وسطح الإبرة ،
 إذا انضغطت الإبرة راح يتحرك ويثبت
 نتيجة الاحتكاك ، عشان اجازة
 هذا الاحتكاك لازم أبذل شغل .

Irreversible :- غير قابلة للانعكاس

- 1- Carried out rapidly.
- 2- Equilibrium may exist after the completion of the process.
- 3- Takes a finite time to completion.
- 4- work obtained less than max, work consumed more than min.
- 5- Natural processes : mixing, chemical reactions, friction, unrestrained expansion of gases, heat transfer through finite temperature difference.





initial process

restoring process



ريشل عام كين من الايام
initial & Final state
اعنا بنهم بال

عندى كتلة معينة فوق ال piston

اولا شلت هادي الكتلة وداخل الاسطوانة

غاز وراح يرتفع ال piston للأعلى عشان

الكتلة حلت بالثاني الضغط راح يقل

ويعبر نوع

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

constant
area of piston

لما أسهل كل الكتل يلي فوق راح

تلا حفظ ابو ال piston راح يرتفع وبيت

عند سطح الاسطوانة عشان الزوايا القائمة

هتو بيت و لو ما كان في زوايا راح

يعمل ال piston يتوازن مع الضغط يلي بعملو

الغاز عليه و عندى حزين وزن ال piston

خلو ضغط الغاز والضغط يتع الغاز نفسه

جلوك يرفع ال piston و التوازن بينهم هو

يتل راح حدد الكيف يلي راح يوقف ال piston عند

لو بدى أربع أصيف

الأفران يلي سلتها حرة

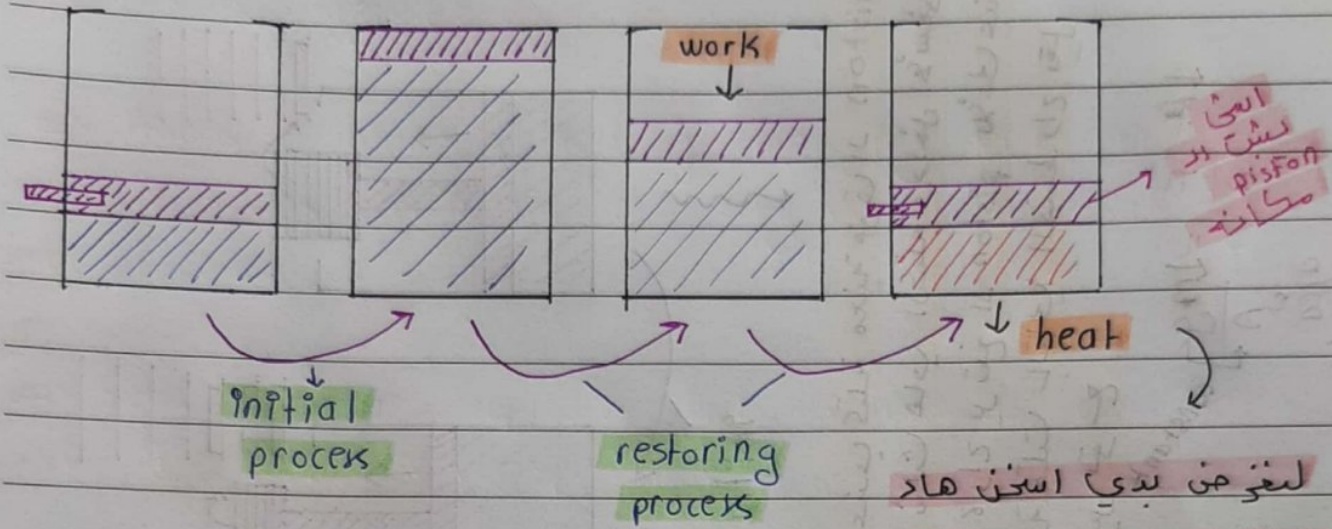
ثانية بنسبي المعلقة

restoring process

يعني بدى ارفع ال

initial state

initial = final



لنفس من بدلي استن هاد
الغاز بالتالي الغاز راح
يقدر و حجمه يزيد ، لو سحبت
heat المتعد راح يقل

Classify the following processes as being reversible or irreversible. Justify your answer :-

1- Boiling of an egg :- البيضة لما نسلقها بتقد لأنو

Irreversible

بغير عنا تفاعل ، البيضة عبارة عن بروتينات
البروتينات نتيجة الحرارة بتغير تكون روابط جديدة
على شكل solid .

2- Ball Falling on the Floor :-

إذا وقعت كرة راح تدخل تحتها وبالدرجة
راح يقل الارتفاع نتيجة احتكاك الطاولة مع
الكرة ومع الأرض وبالآخر تتوقف .

ask believe & receive

NOTEBOOK

Iso Processes 8- iso → متساوي، متطابق

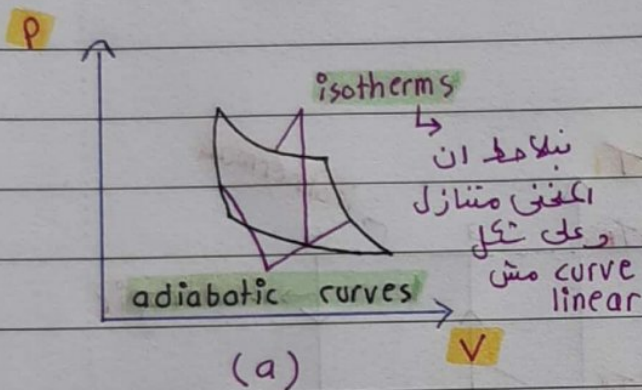
1 - Isothermal ⇒ occurs at constant Temperature.

2 - Isobaric ⇒ occurs at constant pressure.

3 - Isochoric ⇒ (isometric) occurs at constant volume.

4 - Isentropic ⇒ occurs at constant entropy.

5 - Isenthalpic ⇒ occurs at constant enthalpy.



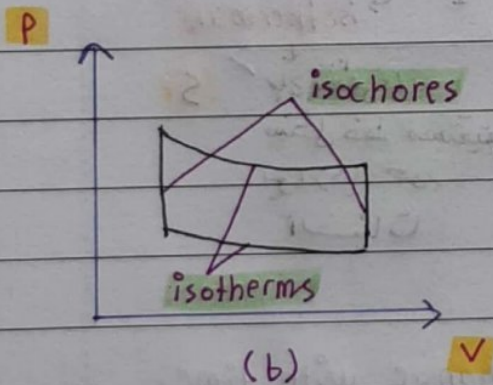
$$PV = nRT \rightarrow \text{constant}$$

constant (closed system)

$$PV = C$$

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

علامة عكسية غير خطية

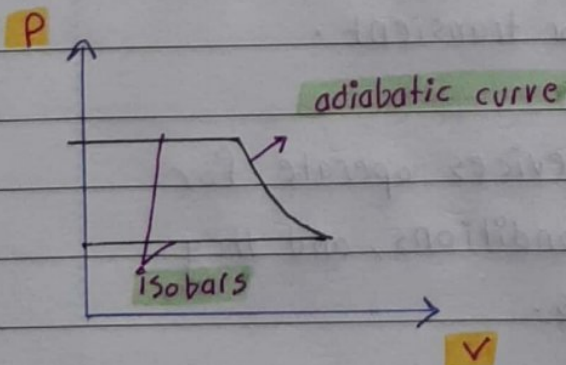


$$PV = nRT$$

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

أنا بهمني تغير الحجم مع الضغط راح يكون

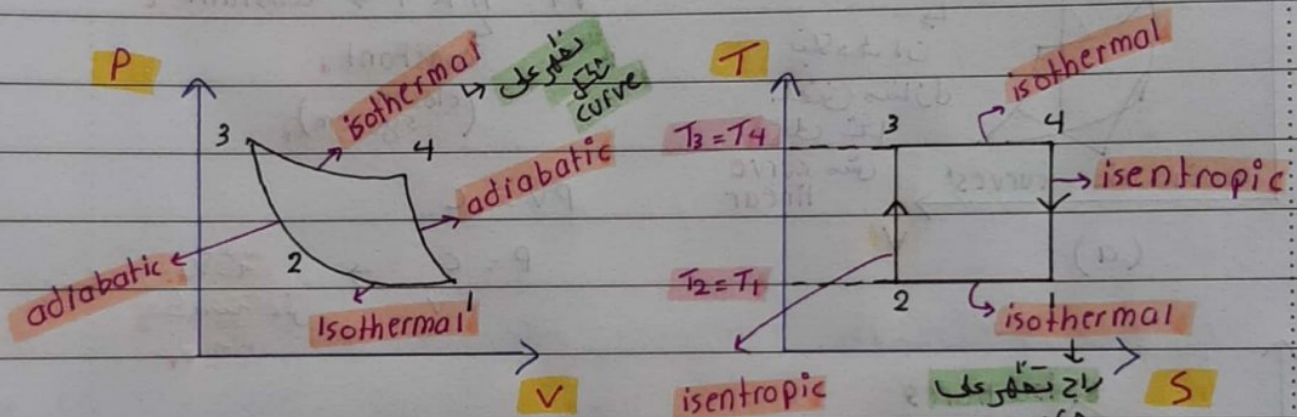
عكسي



Process diagrams :-

⇒ Process diagrams plotted by employing thermodynamic properties as coordinates are very useful in visualizing the processes.

⇒ Some common properties that are used as coordinates are T , P and V (or specific v).

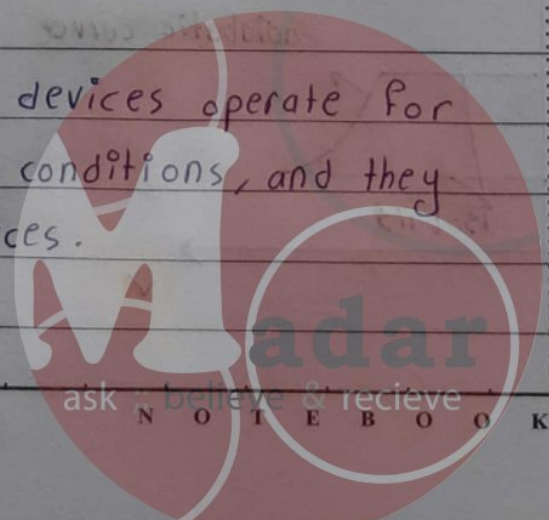


The steady-flow process :-

↳ no accumulation (in = out)

⇒ The term steady state implies no change with time. The opposite of steady is unsteady or transient.

⇒ A large number of engineering devices operate for long periods of time under the same conditions, and they are classified as steady-flow devices.



⇒ **Steady flow process** 8- a process during which a fluid flows through a control volume steadily.

⇒ Steady-flow conditions can be closely approximated by devices that are intended for continuous operation such as turbines, pumps, boilers, condensers, and heat exchangers or power plants or refrigeration systems.



Cyclic Processes :-

→ A process such that the system passes through a sequence of states, ending up back in its original state.

يبدأ بـ state معين وينتهي

state point → جدها الـ ← state . وينتهي بنفس الـ state

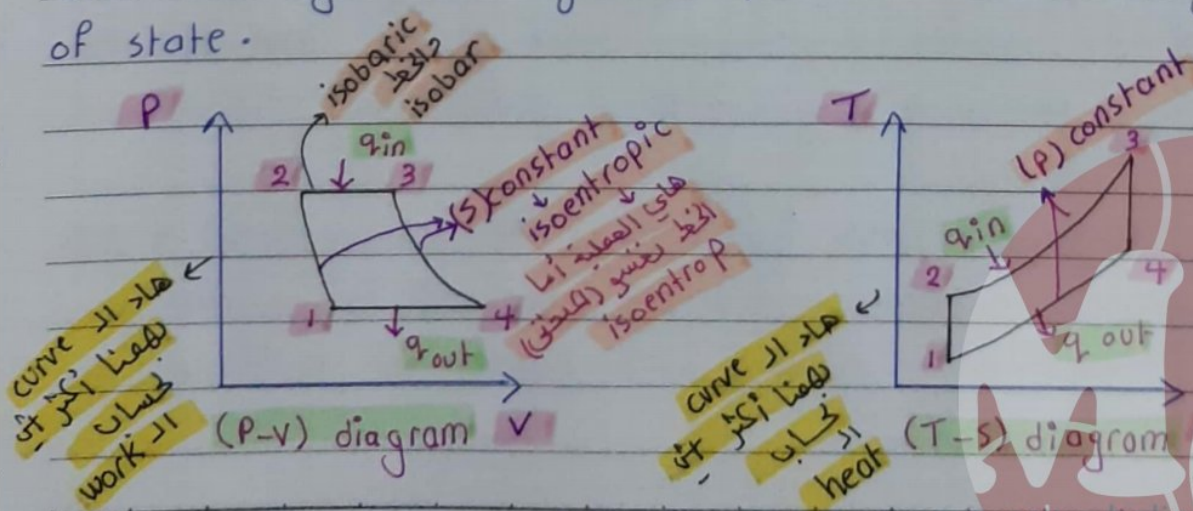
2 intensive prop. ← phase Rule

⇒ Mathematically, the cyclic process can be represented for any property as

$$\oint dy = 0$$

⇒ Conversely, if the integral of a quantity dy over an arbitrary cycle is zero then the quantity y is property.

⇒ At the conclusion of a cycle all properties have the same values they had at the beginning. Consequently, over the cycle the system experiences no net change of state.



→ state function → لا يتغير بالمسار

يعني لو عملت > اثرة و ارجعت لنفس النقطة لم يتغير بلشت فيها الخصائص عند هائي النقطة ما بهيها > يش لغيت كل الخواص راح تقبل نفسها
(P, V, H, S, ...)

← بس ال work و ال heat بيتغيرو لانهم بهتقو بالمسار (path function)

بنلاحظه كان أن بعض ال

process على phase diagram

معينة بتكون curve وعلى

phase diagram ثاني بين

line سواء عمودي أو أفقي

cyclic process →

نغاملها على أنها

closed system

بالتالي عدد الحولات ثابت

ليس ال isothermal يكون على شكل متغير ال (P-V) diagram!؟

$$PV = nRT \rightarrow \text{constant}$$

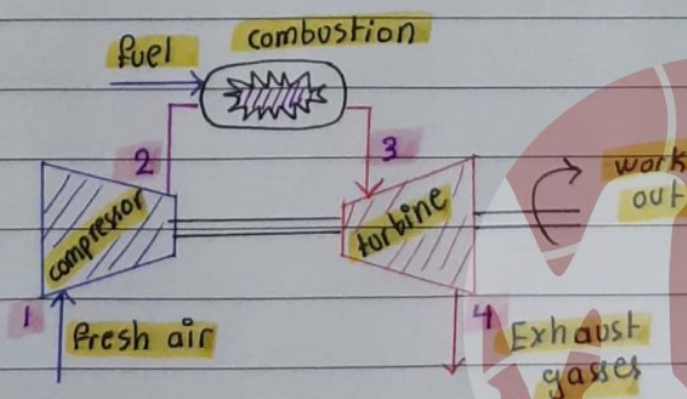
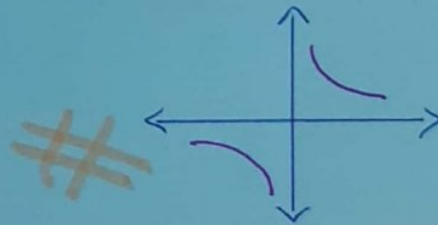
$$PV = \alpha T \rightarrow \text{isothermal } T \text{ constant}$$

$$PV = C \rightarrow P = \frac{C}{V}$$

لعلامة عكسية غير خطية بين P و V

لو رسمنا المتغير راح يطالع على شكل curve

$$y = \frac{1}{x}$$



Applications of cyclic Processes 8-

1- steam circulating through an ^{محطات توليد الكهرباء} electrical power plant executes a cycle.

2- ^{التبريد} Refrigerants in a domestic or industrial plant passes through a cycle.

حكيما قبل كيف التلاجة بحافظ على
لي جواها يضل بارد >

في عنا حبس بالتلاجة برجع غاز
التبريد لسائل ، وهذا السائل يرجع
ياخذ حرارة من التلاجة ويتبخر ،
ويكون هاي الحرارة خارج التلاجة
عشان هيل بحافظ على برودة
التلاجة من جوا
(يعني ياخذ حرارة من التلاجة ويرميها
برودة)

cooling tower 

أبراج التبريد ، وخليغتهم بتبريد
مياه التبريد عن طريق تبخير جزء
منها (البتت هادي ينشوفه)

الدكتور حكا حكي كثير >

الخلاصة <

بخرق وحق < بخور ماء < بطلع
steam < هادي ال steam بنودي
على turbine < هادي ال turbine
بطلعنا كهرباء .

heat $\xrightarrow{\text{قوت}}$ work $\rightarrow$ steam
طاقة الاحتراق كهرباء
system ال cyclic system

بالسنه لا
cyclic متعارف
عليه انها تكون 4
خطوات (مضغينين
أكثر)

Simplified Analysis of cyclic Processes 8-

⇒ First law of thermodynamics with a unit mass in closed system.

لـ ممكن انو راج نقر من انو الـ

closed system ← cyclic processes

↓ mass constant

no (mass in & mass out)

⇒ Negligible KE & PE.

لـ نقيم افعالهم لـ نؤ حيلهم قليلة مقارنة

لـ تتغيرون لـ (ΔU, Q, W)

⇒ For any step in the cycle ⇒

done on sys (+)

Q

done by sys (-)

done on sys (-)

W

done by sys (+)

$$\Delta U = Q - W$$

change
in internal
energy

heat
transfer
rate

work
transfer
rate

على
step
لـ أنا فيها

لـ لأي خطوة لـ cycle
لـ يتحقق هاي
العمادة

لـ نقيم بنفعل الطاقة الحركية
وطاقة الوضع ؟!

$$0 \text{ m/s} \rightarrow 100 \text{ m/s}$$

$$\rightarrow 360 \text{ km/h}$$

لـ سرعة عالية

$$\Delta EK = \frac{1}{2} m (\Delta v)^2 \quad m = 1 \text{ kg}$$

$$= (0.5)(1)(100^2 - 0^2) = 5000 \text{ J}$$

5 kJ ← قيمة قليلة

لـ لو عندي ماء بدي ارفع حواتو من

$$20^\circ \text{C} \rightarrow 30^\circ \text{C}$$

$$q = m C_v \Delta T$$

$$= (1)(4.18) \text{ kJ/kg} \cdot \text{K} (30 - 20)^\circ \text{C}$$

$$q = 41.8 \text{ kJ} \rightarrow \text{تسخين الماء}$$

10 درجات يعادل 8

أضعاف الطاقة الحركية

latent heat of vap. (H₂O)

$$= 2268 \text{ kJ/kg}$$

لـ هاد الرقم
مقارنة لـ 5 kJ

كثير كبير بالتالي
بنفعلها

بكون التركيز بس

على

Q, W, H, U

$$PE = mg \Delta Z$$

$$= (1)(10)(100) = 1 \text{ kJ}$$

لـ رقم قليل (يقل)

PE نفس الحكي بنفعل على

Example :-

$$\Delta U = Q - W$$

A cyclic process is carried in four steps on a closed system composed of one mole of an ideal gas. The following table has some missing values. Fill in the missing values ?!

step	$\Delta U (J)$	$Q (J)$	$W (J)$	step type
a	0	-2000 J	-2000	isothermal
b	2000	0	-2000 J	adiabatic
c	-1000 J	-1000 J	0	isochoric
d	-1000	2000 J	3000	General
Process	0	-1000 J	-1000 J	cycle

لأننا لخصنا وارجعنا لنفس

state prop النقطة أو يكونون

هنا هي القيمة

يعني أنا أخذت

heat عن طريق ابي أعطيها work

* $\Delta U, \Delta H \rightarrow$ Functions of Temp. (For ideal gas)

$\Delta U \leftarrow$ يعتمد على الحرارة

$$\Delta U = 0 \quad (T \rightarrow \text{constant})$$

isothermal

$$* W = P \Delta V$$

مستحيل يكون
abs

$$W = 0 \therefore \Delta V = 0$$

$$V_i = V_f$$

isochoric

ask :: believe & recieve

NOTEBOOK

Energy change of a system, ΔE_{system} :-

$\Rightarrow$ The determination of the energy change of a system during a process involves the evaluation of the energy of the system at the beginning and at the end of the process, and taking their difference.

$$\text{Energy Change} = \text{Energy at Final state} - \text{Energy at initial state}$$

$$\Delta E_{\text{system}} = E_{\text{final}} - E_{\text{initial}} = E_2 - E_1$$

Total energy E of a system :-

$\Rightarrow$ In the absence of nuclear changes, electric, magnetic, and surface tension effects (for simple compressible systems), the change in the total energy of system during a process is the sum of the changes in its internal, kinetic, and potential energies.

$$\Delta E = \Delta U + \Delta KE + \Delta PE$$

$$\Delta U = m(u_2 - u_1)$$

$$\Delta KE = \frac{1}{2} m (V_2^2 - V_1^2)$$

$$\Delta PE = mg(z_2 - z_1)$$

Forms of energy balance (EB) :-

$\Rightarrow$ Balance $\left\{ \begin{array}{l} \text{Integral} \rightarrow E_{in} - E_{out} = \Delta E_{sys} \text{ (KJ)} \\ \text{(difference)} \\ \text{Differential} \rightarrow \dot{E}_{in} - \dot{E}_{out} = \frac{dE_{sys}}{dt} \text{ (KW)} \end{array} \right.$

(المعنى التغير الكلي بين لحظة ولحظة)
 في حال بدى عند لحظة معينة

$\Rightarrow$ Material balance (MB) is a key in solving many problems in combination with energy balance.

$m_{in} - m_{out} = \Delta m_{sys} \quad , \quad \dot{m}_{in} - \dot{m}_{out} = \frac{dm_{sys}}{dt} \text{ (kg/s)}$

Integral Differential

$$in - out + gen - cons = Acc$$

in $\downarrow$ الكهاجرين للأردن
 out $\downarrow$ الكهاجرين خارج الأردن
 gen $\downarrow$ عدد الكواليد
 cons $\downarrow$ عدد الوفيات
 Acc $\rightarrow$ بقى شئ
 قاعدة بحير داخل الـ system ، نتيجة كل التفاعلات ماخيا شئ خارج الـ system
 boundary $\rightarrow$ بين الـ sys والـ surr
 bulk $\rightarrow$ داخل الـ sys
 (العدد الكلي من السكان)

Difference form of the balance equations :-

amount of θ in the system at time $t + \Delta t$ — amount of θ in the system at time t = amount of θ that entered the system across system boundaries between t & $t + \Delta t$

— amount of θ that left the system across system boundaries between t & $t + \Delta t$ + amount of θ generated within the system between t & $t + \Delta t$

$$\Rightarrow \frac{\theta(t + \Delta t) - \theta(t)}{\Delta t} = \text{rate at which } \theta \text{ enters the system across system boundaries.} \\ - \text{rate at which } \theta \text{ leaves the system across system boundaries.} \\ + \text{rate at which } \theta \text{ is generated within the system.}$$

Take the limit as $\Delta t \rightarrow 0 \Rightarrow \frac{d\theta}{dt} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\theta(t + \Delta t) - \theta(t)}{\Delta t}$

$\therefore \frac{d\theta}{dt} =$ rate θ enters — rate θ leaves + rate θ generated of θ in system

This equation is general & applies to both conserved & nonconserved quantities.

$$\begin{array}{ccccccc}
 \uparrow_{\text{إيداع}} & - & \downarrow_{\text{سحب}} & + & \downarrow_{\text{الفوائد}} & - & \downarrow_{\text{رسوم البنك}} \\
 \text{رصيد} & & \text{رصيد} & & \text{الأرباح} & & \text{الاستثمارات} \\
 & & & & & & \text{التغير في الأموال (زائد، قلت)}
 \end{array} = \text{Acc}$$

Conservation of mass :-

⇒ Substitute θ with m to obtain the proper form

Differential mass balance

$$\frac{dm}{dt} = \sum_{k=1}^K \dot{m}_k$$

rate of change of mass = mass flowrate

In (+ve) out (-ve)

$$\frac{dm}{dt} = \dot{m}_1 - \dot{m}_2 - \dot{m}_3 - \dot{m}_4$$

Integral mass balance

$$m(t_2) - m(t_1) = \int_{t_1}^{t_2} \left(\sum_{k=1}^K \dot{m}_k \right) dt$$

إذا كان عنا

constant flowrate $\rightarrow = \sum \dot{m}_k \Delta t$



First law of thermodynamics (Energy Balance) :-

⇒ The net change (increase or decrease) in the total energy of the system during a process is equal to the difference between the total energy entering & the total energy leaving the system during that process

1- The boundaries of the system may be stationary or moving. If they are moving it can be due to expansion/contraction, or the system as a whole is moving, or both.

2- Mass may flow into one, several, all, or none of the k entry ports.

3- Energy

- In form of heat may enter or leave the system across its boundaries.
- In form of work may enter or leave the system across its boundaries.

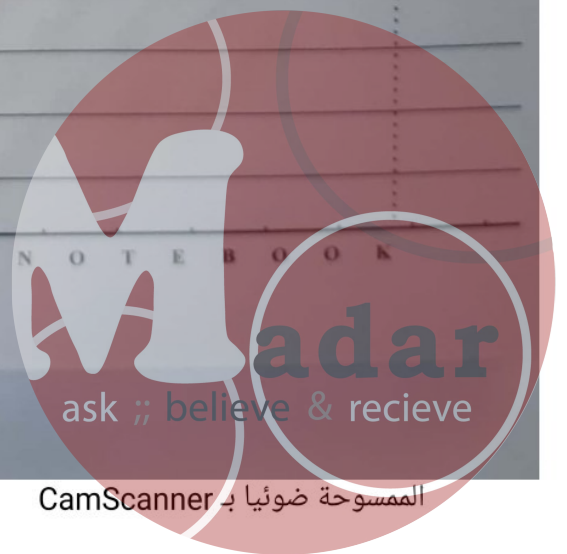
$$\dot{m} = \sum_{k=1}^K \dot{m}_k$$

$$\dot{W} = \sum_{j=1}^J \dot{W}_j$$

$$\dot{Q} = \sum_{l=1}^L \dot{Q}_l$$

يمكننا اشتراك الانفعال بين النظام والبيئة (m, w, Q)

الشغل الداخلي والطاقة ولفظي بالشيء heat mass



Formal sign convention :-

1- Heat Q → to a system (+)

→ From a system (-)

2- Work W → Done by system (+)

→ Done on system (-)

3- Mass → Into a system (+)

→ out of a system (-)

Conservation of Energy :-

⇒ Substitute θ with the sum of the internal, kinetic and potential energy of the system

$$\theta = E = m \left(u + \frac{v^2}{2} + gz \right) = U + m \left(\frac{v^2}{2} + gz \right)$$



⇒ Energy is a conserved quantity. Consequently, the energy balance takes the form

$$\frac{d}{dt} \left(U + m \left(\frac{v^2}{2} + gz \right) \right) = \text{rate at which energy enters system} - \text{rate at which energy leaves system}$$

Integral & Differential Forms of the First law of Thermodynamics :-

$$\Delta E_{\text{system}} = E_{\text{in}} - E_{\text{out}} = (Q_{\text{in}} - Q_{\text{out}}) + (W_{\text{in}} - W_{\text{out}}) + (E_{\text{mass in}} - E_{\text{mass out}})$$

$$\Delta \left(m \left(u + \frac{v^2}{2} + gz \right) \right) = Q - W + \int \dot{m}_i \left(h_i + \frac{v_i^2}{2} + gz_i \right) dt$$

Labels in the diagram:
 - u : internal energy
 - $\frac{v^2}{2}$: KE
 - gz : PE
 - h_i : enthalpy
 - $\dot{m}_i$: mass flow rate
 - Q : heat
 - W : work
 - $\int$: integral over time
 - dt : differential time
 - $Q_{\text{in}}, W_{\text{in}}, E_{\text{mass in}}$: entering the system
 - $Q_{\text{out}}, W_{\text{out}}, E_{\text{mass out}}$: leaving the system

$$h_i = u + Pv$$

لو عا Flow steam جاي بالآخر

بدمش لي مبلو دمنقلو طاحه
 دمنقلو بعض دمنقلو (بالسي)
 هاد work ، النظام لالو ماني
 أي تغيرات مثل مبدأ
 أجار الدومينو

هاي اكلادة حالة
 عامة وانا بنادها على
 المعطيات بلغي لي ما
 بدني دالو

ههوعلا Interaction بين
 النظام داخلي بي يحصل على
 التحد لازم بين على شكل
 accumulation system

NOTEBOOK

adar
 ask :: believe & recieve

$$\frac{dE_{\text{sys}}}{dt} = \dot{E}_{\text{in}} - \dot{E}_{\text{out}} = (\dot{Q}_{\text{in}} - \dot{Q}_{\text{out}}) + (\dot{W}_{\text{in}} - \dot{W}_{\text{out}}) + (\dot{E}_{\text{in, mass}} - \dot{E}_{\text{out, mass}})$$

$$\frac{d}{dt} \left(m \left(u + \frac{v^2}{2} + gz \right) \right)_{\text{system}} = \dot{Q} - \dot{W} + \sum_i \dot{m}_i \left(h_i + \frac{v_i^2}{2} + gz_i \right)$$

rate of change (المعدل)

$\dot{Q} \rightarrow W$

Special Cases of the First law of Thermodynamics 8-

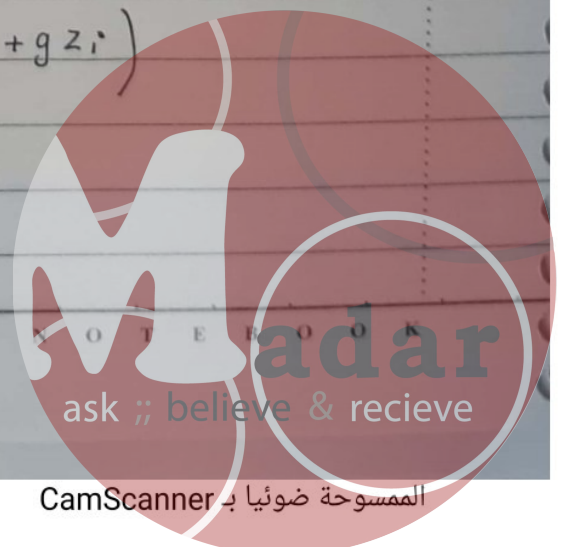
1 - cancels out for steady state $\rightarrow \frac{d}{dt} \left(m \left(u + \frac{v^2}{2} + gz \right) \right)_{\text{system}}$

2 - cancels out for adiabatic system $\rightarrow \dot{Q}$

3 - cancels out for systems with no work on or out of the system $\rightarrow \dot{W}$

usually, but not always KE & PE are negligible compared to either u or h .

4 - cancels out for closed systems. $\rightarrow \sum_i \dot{m}_i \left(h_i + \frac{v_i^2}{2} + gz_i \right)$



Interaction Between a system & surroundings :-

=> Energy Flow :-

الأنشادي بعير لها

mass flow

1- accompanying mass flow.

(ΔU, KE, PE, (PV) work)

Heat transfer

Conduction. → التوصيل

Convection. → الحمل → أيضًا يعني

Radiation. → الإشعاع

Bulk movement

حركة لـ system
كامل

2- Pressure induced due to mass flow.

Work

shaft

Movement of system boundaries.

Fields (Electrical / Magnetic).

shaft → يعني يكون عندي

اشي ميكانيكي بسوي اشي بار
system مثل يكون عندي مروحة.

الدوائر الكهربائية كل

ما زادت الحرارة كفايتها
بتقل.

$$Power = IV$$

Movement of system boundaries

(boundary work) →

يعني بعير تغير حجم الـ system

(PV) work.



Energy Accompanying Mass Flow :-

⇒ Mass Flow occurs at the system boundary.

⇒ An inlet/outlet stream carries energy with it in the form of ; Kinetic, potential, internal & Flow induced energy.

$$E_{\text{mass Flow}} = h_i + \frac{U_i^2}{2} + g z_i$$

↓
U + PV

Flow rate ليس إذا عني

بناخذ h ، وفي حال الـ

system بناخذ u ؟

← النظام وحدة واحدة كله

ببترك ما في تغيرات بالتالي

ما عنا (PV) work

$$h = U + PV$$

Flow induced energy

* Flow induced energy :-



لو صغيتا درا بعض دحيتنا الأخير
راح يخط لي يخطوا وكل واحد يخط
لي يخطو وهكذا (مثل الدمينو) لحد
ما نوصل لأول واحد راح يتحرك شوي
بالتالي الإزاحة بتغير يعني عني شغل
لأنو لي مبركان عبارة عن نقل
طاقة كذا واحد لي يخطو .

يعني لو عنا Flow stream

من الآخر يدعش لي يخطو وهكذا

بالتالي هاد work عشان هيك

الـ Flow rate يكون عني enthalpy



Heat & work characteristics :-

⇒ Heat & work are interactions between the system & its surroundings.

⇒ Heat & work are similar in some aspects :-

1 - Boundary phenomena.

2 - Systems possess energy, but not heat & work. That is heat & work are transient phenomena. النظام يملك طاقة. لكن لا يملك heat & work ← لكن معنى استغير من هاي الطاقة داخل interactions بين النظام والبيئة التالي بحسب heat

3 - Both are associated with a process not a state. يعتمد على طبيعة ال process

4 - Both are path functions, their magnitude depend on the path followed by a process as the end states. يعتمد على المسار

5 - Both are directional quantities, you have to give the proper sign or direction of heat & work. بمعنى اتجاه انتقالها بالتالي عني إشارة.

Heat transfer :-

Heat :- is the form of energy that is transferred between two systems (or a system & its surroundings) by virtue of a temperature difference. Energy in transit.

$\Rightarrow$ heat $\begin{cases} \nearrow \text{to system} \rightarrow \text{positive.} \\ \searrow \text{from system} \rightarrow \text{negative.} \end{cases}$

$\Rightarrow$ Units of energy are **KJ**, while the units of heat transfer rate are in **KJ/s** or **KW**.

Modes of heat transfer :-

1- Conduction :-

Transfer of energy from the more energetic particles of a substance to the adjacent less energetic ones as a result of interactions between the particles (G, L, S).

$$\frac{q}{A} = -k \frac{dT}{dx} \rightarrow \dot{Q}_x = -kA \left(\frac{T_2 - T_1}{L} \right)$$

2 - Convection :-

Energy transfer between a solid surface & the adjacent fluid (G, or L) which is in motion.

$$\dot{Q}_c = h A (T_b - T_f)$$

convection بالتاي راح بغير عملية

بسبب وجود الهواء يعني آخر
الكترون ينقل طاقتو للهواء بغير
موجة كثافة الهواء الساخن كثافة
قليلة والهواء البارد كثافة أكبر
بغير آخر في كثافة عالية ينزل تحت
والقليلة يطرح فوق وهكذا بغير
تقلب الهواء (تيارات حمل) حتى تصل
للاتزان.

← صوبة الغاز لو عطينا فوق

منقوشة زعتر كيف بتو صلها الحارة

كيف نجس بالدفع ؟!

اول الكترون ملاصق للحارة بكسب
طاقة هاي الطاقة بتغلها للكترون
القريب منو وكل الكترون ينقل للقريب
منو وهكذا لغاية ما توصل لآخر
الكترون بغير عنا هوا بيطل جديد
↗

3 - Radiation :-

Energy emitted by matter in the form of electromagnetic waves (photons) as a result of the changes in electronic configurations of the atoms or molecules. Does not require an intervening medium. Usually important at high Temperatures.

$$\dot{Q}_r = \epsilon \sigma A T_b^4 \rightarrow (\text{non-linear})$$



Adiabatic process :- (Idealization)

⇒ A process with no heat transfer is called an adiabatic process. It can occur in two ways :-

1 - Well insulated system.

2 - Both the system & surroundings are at the same T , which means there is no driving force. فوق الحرارة

دنيا ان النظام والمحيط نفس الحرارة بالتالي ماعنا driving force

⇒ the temperature of the system may change in an adiabatic process by other means such as work.

adiabatic **not** isothermal

isothermal → يعني ماعده بعمل

اسي داخل النظام على درجة حرارة ثابتة داخل النظام ، وهذا لا يعني انو ماعدي انتقال الحرارة بين النظام والمحيط .



Example (2-3) :-

A candle is burning in a well-insulated room. Taking the room (the air plus the candle) as the system, determine

- (a) if there is any heat transfer during this burning process,
 (b) if there is any change in the internal energy of the system ?

(a) $Q = 0$ (well-insulated)

(b)

$$(\Delta U + \Delta E_K + \Delta E_P)_{\text{sys}} = \Delta E_{\text{sys}} = \cancel{Q} - \cancel{W} + \sum m_i h_i \Delta T$$

الغرفة

تأثيره لا يتحرك

ما يتغير ارتفاع

الغرفة (الغرفة)

ما ارتفعت عن

(الأرض)

well insulated

ماعتري

ولا نوع شغل

وما عندى تغير

يجمع الغرفة وما

عندى مروحة او

مفتحة

closed system

$$\Delta U = 0 \quad \text{or} \quad U_F = U_i$$

no change in internal energy

initial state

→ قبل ما

أدبح الشعلة

final state

→ لما

ولعنها



Example (2-4) :-

A potato initially at room temperature (25°C) is being baked in an oven that is maintained at 200°C . Is there any heat transfer during this baking process?

الجواب للماد السؤال يعتمد على الـ system لي بيدي آخذ.

لو اعتبرنا حبة البطاطا هي الـ system والغزن surrounding، راح يكون عندي فوق حرارة بالتالي عننا driving force، وما عننا مادة عازلة بين البطاطا والغزن بالتالي عننا heat transfer.

ليس نبلغ البطاطا بـ مقصود كما نشوينا؟!

عشان المقصود يعزل حرارة الغزن عنها وما تتخون البطاطا.

$$\Delta U = Q$$

Mechanical work :-

$\Rightarrow$ Work is a mechanism for transporting energy across the boundaries of the system.

$\Rightarrow$ Mechanical work is the product of a force F & a displacement Δx when both are measured in the same direction (collinear).

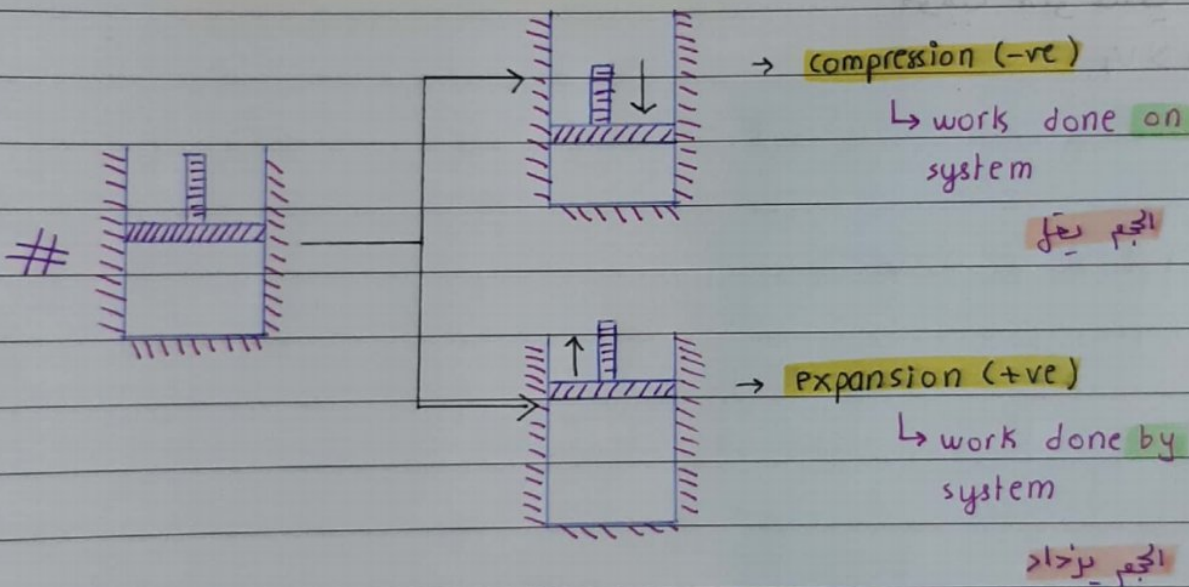
$\Rightarrow$ Work $\begin{cases} \nearrow \text{on system} \rightarrow (\text{negative}) \\ \searrow \text{by system} \rightarrow (\text{positive}) \end{cases}$



⇒ Units of work are **kJ**, while the units of time rate at which work is done on or by system (power) are in **kJ/s** or **kW**.

Moving Boundary Work (W_b) :-

⇒ Moving boundary work (**PdV work**) :- The expansion & compression work in a piston-cylinder device.

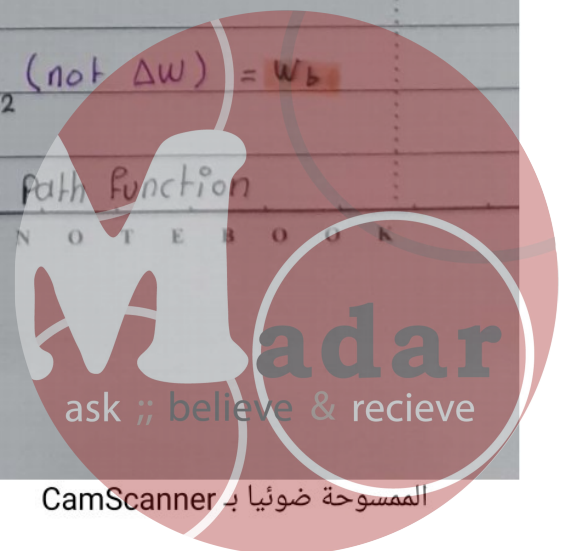


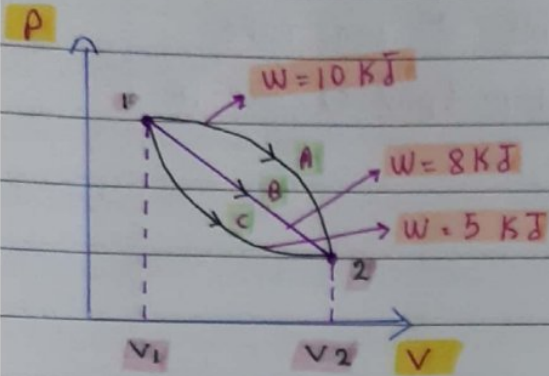
Work as an area under (P-V) curve :-

⇒ The area under the process curve on a (P-V) diagram represents the boundary work (W_b).

$$\text{Area} = A = \int_1^2 \delta W = \int_1^2 dA = \int_1^2 P dV = W_{12} \text{ (not } \Delta W) = W_b$$

derivative for inexact function → Path function





Units of Pressure in (Pa)
& units of volume (m^3)
to obtain work in (J).

work $\rightarrow$ PV diagram

heat $\rightarrow$ TS diagram

لـ الشغل عليها
أسهل.

لـ الشغل عند A أكبر لأن
المساحة تحت المنحنى أكبر، والشغل
موجب لأنني عندي Expansion

$$V_2 > V_1$$

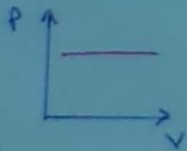
ليس ما نستخدم $P \Delta V$

مباشرة؟!

$$W_b = \int_{V_1}^{V_2} P dV \neq P \Delta V$$

not
constant

$\rightarrow$ لازم نحرف
علاقة الضغط
بالحجم وأخونها متكامل.



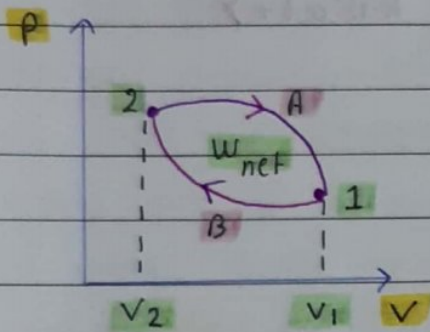
$\rightarrow$ هاهي الحالة الضغط
ثابت بالتالي

$$W_b = P \Delta V$$



Work in a cycle :-

$\Rightarrow$ The net work done during a cycle is the difference between work done by system & work done on system.



الشغل الكلي هو الـ area المحددة
في الـ cycle path ، يعني لو بدى
أمر من (1 $\leftarrow$ 2) بعدين من (2 $\leftarrow$ 1)
عندي خطوتين

$$\text{Total work} = \text{Area A} - \text{Area B}$$

$$W_{net}$$

الـ مساحة تحت
الخطين



Polytropic , Isothermal , and Isobaric process :-

$\Rightarrow$ Polytropic :- turning many ways

$\Rightarrow$ Polytropic process is the general case for the different processes.

$\Rightarrow$ For a constant polytropic exponent n

$$\text{Isobaric} \rightarrow n = 0 \rightarrow P V^n = C \rightarrow P V^0 = C \rightarrow P = C$$

$$\text{Isothermal} \rightarrow n = 1 \rightarrow P V^n = C \rightarrow P V = C \rightarrow P V = n R T \rightarrow T = \frac{P V}{n R} = C$$

NOTEBOOK



Madar

ask ;; believe & recieve

Isochoric $\rightarrow n = \infty \rightarrow P/T = c$

Isentropic (adiabatic reversible) $\rightarrow n = \gamma$

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

For ideal gas $\rightarrow C_p = C_v + R$

$$\gamma = \frac{C_v + R}{C_v} \rightarrow \gamma = 1 + \frac{R}{C_v} \quad \text{Ratio (+)}$$

دائماً جفتها أكبر من واحد
بس ما راح تكون ∞

Polytropic Process : Work & Heat :-

$$\Delta u = C_v (T_2 - T_1)$$

$$\Delta h = C_p (T_2 - T_1)$$

$$Q = \frac{C_v (\gamma - n) (T_2 - T_1)}{(1 - n)}$$

$$P V^n = C$$

$$P = C V^{-n}$$

$$W_b = \int_1^2 P dV = \int_1^2 C V^{-n} dV = \frac{C}{1-n} (V_2^{1-n} - V_1^{1-n}) = \frac{1}{n-1} (P_2 V_2 - P_1 V_1) \quad n \neq 1$$

$$W_b = \int_1^2 P dV = \int_1^2 C V^{-1} dV = P V \ln \left(\frac{V_2}{V_1} \right) \quad n = 1$$

$$P_1 V_1 = C = P_2 V_2$$

$$P_2 V_2 \text{ or } P_1 V_1$$

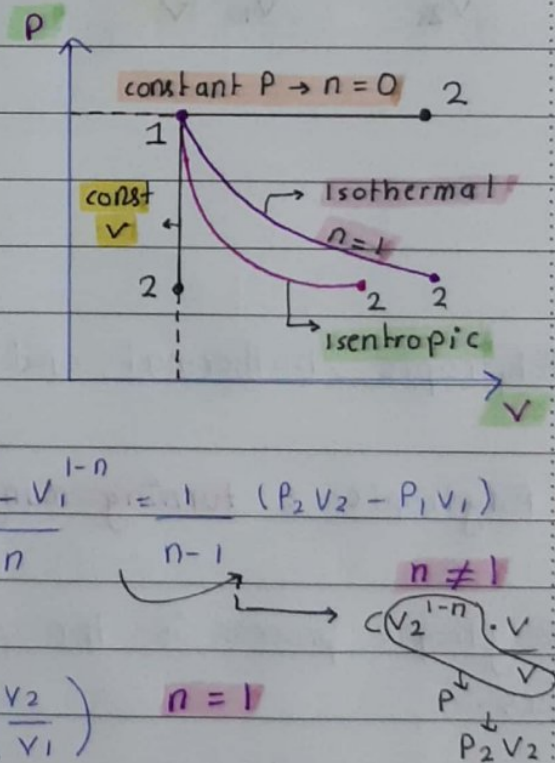
ما دام $\gamma > 1$ الاختزان

بنزد أسرع من $n = 1$

عشان هيك Isentropic

دائماً بتكون تحت الـ

Isenthalpic.



Example (4-4) :-

A - piston - cylinder device contains 0.05 m^3 of a gas initially at 200 kPa . At this state, a linear spring that has a spring constant of 150 kN/m is touching the piston but exerting no force on it. Now heat is transferred to the gas, causing the piston to rise & to compress the spring until the volume inside cylinder doubles. If the cross sectional area of the piston is 0.25 m^2 determine (a) the final pressure inside the cylinder, (b) total work done by the gas, (c) the fraction of this work done against the spring to compress it?
 ← نسبة الشغل الي زاح
 عشان يضغط الزينك.

(a)

$$\Delta V = 0.1 - 0.05 = 0.05 \text{ m}^3$$

$$\rightarrow \Delta V = A \cdot \Delta x$$

له مكاني الحجم
 زاد للضغط لها
 أعطيت النظام
 heat

$$\Delta x = \frac{0.05}{0.25} = 0.2 \text{ m}$$

يعني ان
 20 cm ارتفع piston

$$F = k \Delta x = \frac{150 \text{ kN}}{\text{m}} \cdot 0.2 \text{ m} = 30 \text{ kN}$$

$$P = \frac{F}{A} = \frac{30 \text{ kN}}{0.25 \text{ m}^2} = 120 \text{ kPa}$$

$$200 + 120 = 320 \text{ kPa}$$

← الضغط في البداية وهو ضغط ثابت
 ↓ الضغط الي حرك الزينك
 → الضغط النهائي

نعتقد نلعب بالسؤال ومثلاً

خطا حتى يفتح ال piston

يتحرك بالتالي $\Delta V = 0$ heat و $w = 0$ ليكون قولنا Δu (حرارة).

NOTEBOOK

adard
 ask ; believe & recieve

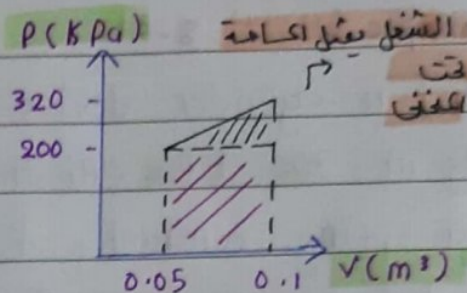
(b)

 $W \rightarrow$ area under the curve

$$W = \text{triangle} + \text{rectangle}$$

$$= \frac{1}{2} \times (0.05)(120) + (0.05)(200)$$

$$= 13 \text{ kJ}$$

 $\rightarrow$ work done by system.

(c)

work represented by the triangular area is done against the spring

$$W = \text{triangle} = \frac{1}{2} (0.05)(120) = 3 \text{ kJ}$$

or

$$W = \frac{1}{2} k (x_2^2 - x_1^2) = \frac{1}{2} (150)(0.2) = 3 \text{ kJ}$$

Example :-

A rigid tank contains air at 500 kPa & 150°C. As a result of heat transfer to the surrounding, the T & P inside the tank drop to 65°C & 400 kPa. Determine the boundary work done during this process?

rigid $\rightarrow$ constant volume $\rightarrow W = 0$



Heat Capacity :-

⇒ The heat required to raise a unit mass of a substance by one degree (scale dependent).

Constant volume (isochoric)

← مشتق الـ
internal energy
at constant
volume

$$C_v = \left(\frac{\partial u}{\partial T} \right)_v$$

Units in

(kJ / kg · K or kJ / mol · K)

→ same as units of

Constant pressure (isobaric)

entropy S

← مشتق الـ
enthalpy
at constant
pressure

$$C_p = \left(\frac{\partial h}{\partial T} \right)_p$$

Ideal gas C_v & C_p :-

⇒ Ideal gas is a simple case in which an exact relationship exists between the two heat capacities.

⇒ The enthalpy & internal energy of an ideal gas are functions of Temperature only :-

1- heat capacity is a function of Temperature only.

NOTEBOOK



2- Partial derivatives can be replaced by total derivatives (pressure independent).

⇒ Ideal gas heat capacities are usually tabulated as a polynomial in temperature.

$$C_p^* = a_0 + a_1 T + a_2 T^2 + a_3 T^3 + \dots$$

heat capacity at low pressure

$$C_v^*(T) = \frac{dU(T)}{dT}$$

$$C_p^*(T) = \frac{dh(T)}{dT}$$

$$C_p^* = C_v^*(T) + R \rightarrow C_p > C_v$$

← هذا الكلي مع بس لـ
ideal gas

Table (A-2) →

heat capacity

Obtaining Internal energy :-

Gases :-

1- Exact expression for an ideal gas.

2- Valid only when density = constant for a real gas.

$$\Delta U = \int_{T_1}^{T_2} C_v^*(T) dT$$

← من الجدول

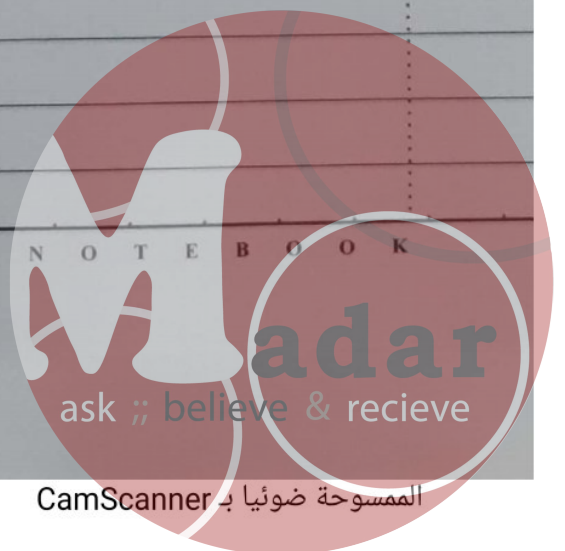
↳ $C_p^* - R$



Solids & liquids 8-

$$\Delta u = \Delta h - \Delta(Pv) \approx \Delta h - v\Delta P$$
$$\approx \int_{T_1}^{T_2} c_p^*(T) dT$$

Reasonable approximation for a solid or a liquid
below $T_r = 0.75$ (pressure change is below several MPa)



solids & liquids :-

$$\Delta u = \Delta h - \Delta(PV) \approx \Delta h - V \Delta P$$

$$\approx \int_{T_1}^{T_2} C_p^*(T) dT$$

$$C_p \approx C_v$$

Reasonable approximation for a solid or a liquid below $T_r = 0.75$ (pressure change is below several MPa)

$$C_v = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_v \rightarrow C_v^*$$

↳ heat capacity for ideal gas at constant volume.

ideal gas

U & h

↳ Functions of Temp only

يعني يعتمد فقط على

$$C_p = \left(\frac{\partial h}{\partial T} \right)_p \rightarrow C_p^*$$

↳ heat capacity for ideal gas at constant pressure

$$\frac{\partial U}{\partial T} \quad \frac{\partial h}{\partial T}$$

$$\frac{\partial h}{\partial T} \quad \frac{\partial h}{\partial T}$$

$C_v \approx C_p$?

liquid & solid ← عشان الـ liquid & solid
incompressible

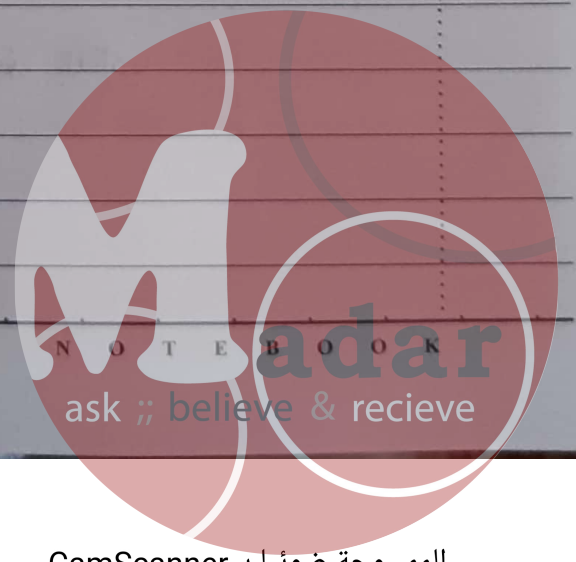
↓
المفصل ما يلعب دور كبير

على تغيير كثافة هائي الـ
phases

$$h = U + PV$$

$$h = U \rightarrow C_p = C_v$$

المفصل
الـ



From steam table :-

T (°C)	u (kJ/kg)		h (kJ/kg)	
	liq	vapor	liq	vapor
25°C	104.83	2409.1	104.83	2546.5
30°C	125.73	2415.9	125.74	2555.6

$$\rightarrow \frac{dy}{dx} = \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{f(x + \Delta x) - f(x)}{\Delta x}$$

بنا حسب C_p & C_v

عند 25°C :-

→ For liquid :-

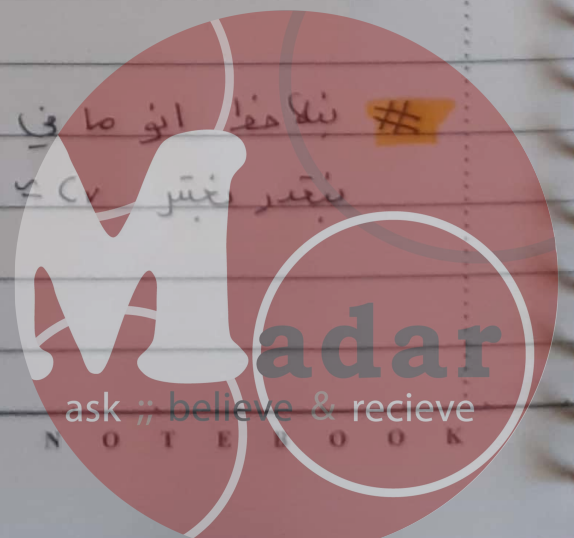
$$C_p = \frac{dh}{dT} = \lim_{\Delta T \rightarrow 0} \frac{h(T + \Delta T) - h(T)}{\Delta T}$$

$$= \frac{125.74 - 104.83}{30 - 25} = 4.182 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$

$$\leftarrow \begin{matrix} 303.15 & - & 298.15 \\ \downarrow 30^\circ\text{C} & & \downarrow 25^\circ\text{C} \end{matrix}$$

$$C_v = \frac{du}{dT} = \frac{125.73 - 104.83}{5} = 4.18 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$

بناءً على أن ما في كثير من المواد بالقياس التالي
يغير بغير $C_p < C_v$.



→ For vapor :-

$$C_p = \frac{dh}{dT} = \frac{2555.6 - 2546.5}{5} = 1.82 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$

$$C_v = \frac{du}{dT} = \frac{2415.9 - 2409.1}{5} = 1.36 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$

$$C_p^* = C_v^* + R$$

→ تتعامل مع الكوالت

* هون بنلا حظا عنا حوت

$$C_p^* = C_v^* + R$$

$$C_p^* - C_v^* = R$$

$$1.82 - 1.36 = 0.46 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$

$$= 0.46 \times (18) = 8.28 \text{ kJ/kmol} \cdot \text{K} = 8.28 \text{ J/mol} \cdot \text{K}$$

← على هاي الظروف خلعت قريبة

ideal gas

$$C_p(100^\circ\text{C}) = \frac{2683.4 - 2675.6}{5} = 1.56 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$

(vapor)

$$C_p(100^\circ\text{C}) = \frac{440.28 - 419.17}{5} = 4.22 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$

(liq)

← في (range) T حلي بقت

نكي انو (constant) C_p للسوائل.

← C_p لا vapor نقل بزيادة

الحرارة.

← C_p لا liquid بزيادة

الحرارة.

قدرة الطار على امتصاص الطاقة

(الحرارة) قليلة على الكوارات العالية

ما (للمسائل اكبر من الطار عشان

هيك سهل بزيادة الطاقة بالسوائل.

ask :: believe & recieve

N O T E B O O K

Ideal gas heat capacities 8.

⇒ Assuming the isochoric & isobaric heat capacities are constant, define their ratio γ

polytropic exponent $\left(\gamma > 1\right) \leftarrow \gamma = \frac{C_p}{C_v}$

1 - Monoatomic
(Ar, Kr, Xe)
↓
(noble gases)

 C_p

$\frac{5}{2} R$

 C_v

$\frac{3}{2} R$

 γ

1.67

2 - Diatomic

$\frac{7}{2} R$

$\frac{5}{2} R$

1.40

① homonuclear

air

(O₂, H₂, N₂, Cl₂, ...) → ذرات متشابهات

↓
mix of 2 Diatomic
(O₂, N₂)

② heteronuclear

(CO, NO, ...) → ذرات مختلفات

↓
التالي راجع يكون الى
نفس الجوانب

3 - polyatomic

$\frac{9}{2} R$

$\frac{7}{2} R$

1.30

(CO₂, SO₂, NH₃, CH₄) → ما يغرق اديين
العند لهم اكثر من 2

monatomic + 1R → Diatomic

Diatomic + 1R → polyatomic

Table (A-2)

قيم ال
capacities

adardar

ask :: believe & recieve

NOTEBOOK

Table A-2 :-

 $\Rightarrow C_p (CO_2, NO_2)$

أكاسيد
النيتروجين
له تأثير بالحرارة
بشكل كبير

 $p_{ideal} \rightarrow P \downarrow$ $gas \rightarrow T \uparrow$

ليس الكبريت مهم هنا

في الصناعة ؟!

ليس الكبريت (S) أكثر استي طلع

متعارف في البعد عن جيم ال CP لا

ideal gas في الظروف تكون $R \cdot 5/2$ %

لأن الكبريت ما يكون موجود على

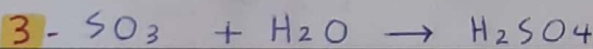
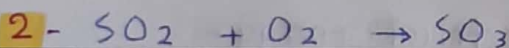
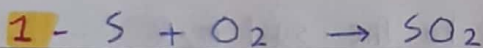
شكل S يكون S_8

polyatomic ←

يعني يعرفها راج

يكون على هاد الأستات

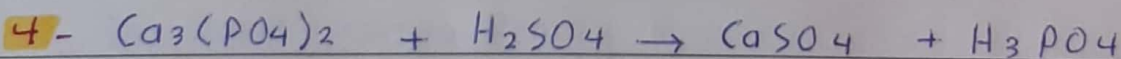
monoatomic مش



← sulfuric acid
أكثر مادة كيميائية تنتج

في العالم لأنها raw material

لشعالات كثيرة.



↓ يجب على الفوسفات بفحص
تأخر جداً بعدين بفاعله

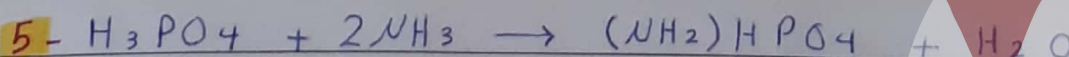
الجيمين

↓ phosphoric
acid

لأنه كل ما حل الحجم زاد ال

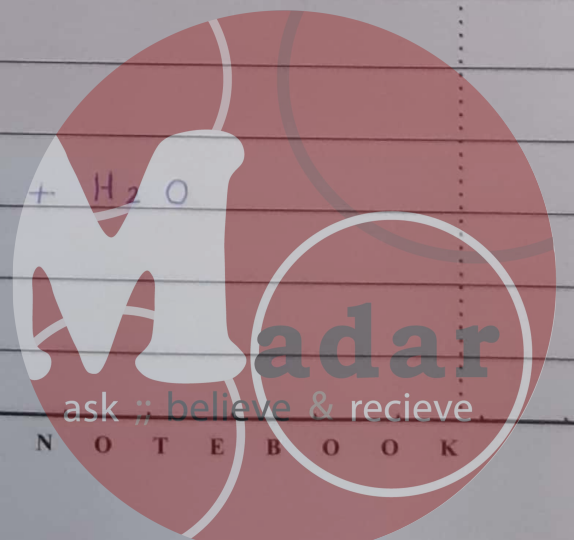
Rate of reaction سرعة التفاعل

بشكل كبير جداً.



↓ إعادة إلى بنسبتها
← بوز (P, N) لا يوزر K

$NPK \rightarrow$ غذاء
النبات



Electrical Work :-

مثل البطاريات و السيارات
الكهرباء في البيت ...

=> Flow of electrical energy is classified as shaft work & is given by the product of current flow (I in Amperes) & electrical potential difference across the system (V in Volts).

$$W_e (W) = VI$$

power
(d/s)

$$W_e (J) = VI \Delta t = VN$$

total work
الوقت
في يستهلك طاقة
power ال

=> Negative if electrical energy is supplied to the system, & Positive if the system is the source of electrical energy.

لو عملت كاسة في بالميترووفين
مدة > ميعتين ومرة ثانية مدة
دقيقة مثلا شو لي راح يتغير؟!

Rate = (power) بتغير ثابتة
لي يتغير عنا هو ال energy حشان
الوقت بتغير.

كلما كبرت بطارية التلفون بزيده
الوقت للتشغيل.



⇒ A cell phone Li-ion battery has the following specs :-

$$\text{voltage} = 3.85 \text{ V}$$

$$\text{discharge rate} = 2000 \text{ mAh}$$

أدنى ممكن
استخدم بفترة
معتدلة من الطاقة
المخزنة بالبطارية

a - Determine the energy discharge for this battery :-

$$W = VI \Delta t$$

$$= (3.85) (2) = 7.7 \text{ W.h}$$

↓
2000 mAh

$$I(A) \times t$$

بعض الساعات
بقدر تستغل فيها

b - Given that the mass of such a battery is 54 g, what is the energy density (W.h / kg) :-

أدنى بتركيز
الطاقة بوزن معين

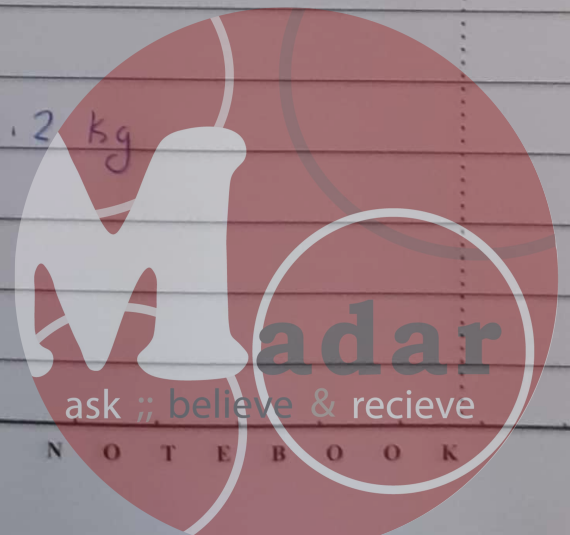
$$= 7.7 / (0.054) = 142.6 \text{ W.h / kg}$$

كل kg من هاتى البطارية

كازم يحتوى على 142.6 W.h

c - The same energy density & battery are going to be used to drive an electrical vehicle. what would be the mass of the battery required for such car if the capacity of the battery is 16 kW.h :-

$$= 16000 / (142.6) = 112.2 \text{ kg}$$



Shaft work :-

⇒ Energy transmission with a rotating shaft is very common in engineering practice. عندى شغل ما بتغير حجم ال system و هتلا يكون electrical.

ناتج عن حركة (shaft) مثل ← الكواح. ← همدل كلم عبارة عن

unit operations ← المحطات.

← التوربينات. هتلا يكون فيها حركة تؤدي

الى شغل بس ما بتغير حجم

بشكل كبير ، وما يكون فيها

كهرباء بطريقة مباشرة.

⇒ Often the Torque T applied to the shaft is constant, which means that the force F applied is also constant. For a specified constant torque, the work done during n revolutions is determined as follows :-

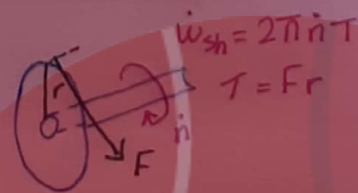
ال shaft W بالعادة حاتم على

الحركة الدائرية ، لانو بتعطينا

كهرباء أو بنقدر من الكهرباء

بشوي حركة دائرية بتساعدنا

بشكل كبير بكثر امور.



$$W_{sh} = 2\pi nT$$

$$T = Fr$$

shaft work proportional to :-

1 - Torque applied.

2 - number of revolution

⇒ A Force F acting through a moment arm r generates a torque T of :-

ذراع القوة (المسافة بين تأثير على القوة)

$$T = Fr \rightarrow F = T/r$$

← العزم
← القوة

⇒ This force acts through a distance s , which is related to the radius r by :-

عندي اسى بدور اذا بلغ

لغات معينة بالتالي كل لغة

تعاادل محيط دائرة
($2\pi r$)

$$s = (2\pi r) n$$

← المسافة الكلية لخطوة
ما يعادل كم مرة لفت
مفتوح بالقوة يعطينا
العزم

عدد
اللغات

⇒ Then the shaft work is determined From :-

الإزاحة

$$W_{sh}(J) = F s = (T/r)(2\pi r)n = 2\pi nT$$

← القوة

⇒ The power transmitted through the shaft is the shaft work done per unit time :-

$$\dot{W}_{sh}(W) = 2\pi \dot{n} T$$

← جيبنا على
الزمن

rpm → (round per minute)

← بالرمز أديش لف

ask :: believe & recieve

Shaft work examples 8-

a) mixing

→ عمليات الخلط

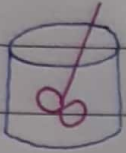
الدهان يعتبر slurry يعني

مثل الدهانات والمنظفات

فيه سائل وحبيبات مع الوقت

يفصل عشان هيك الدهن

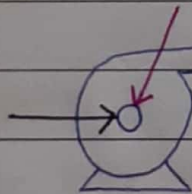
بحرك الدهان . (عشان يتجانس).



↓
عمليات الخلط
بتحتاج بندل
بتشغل

b) Pumping

suction (المدخل) ← داخلية
مبتدئة بالحقن



discharge (المخرج)

→ tangential
مفك من فوق

centrifugal pump ← يكون في محور بول

بتستعمل مضخات منخفضة الكفاءة لحركة دائرية (shaft)

Flow rate عالي ← اذخعة منها مؤاشات (مروحة) بس

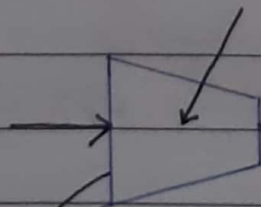
مستقر عليها مان كل ال power تروح للوي

لي بتدخل

c) compression

suction

(الضلع الكبير)



discharge

(الضلع الصغير)

volumetric

Flow rate

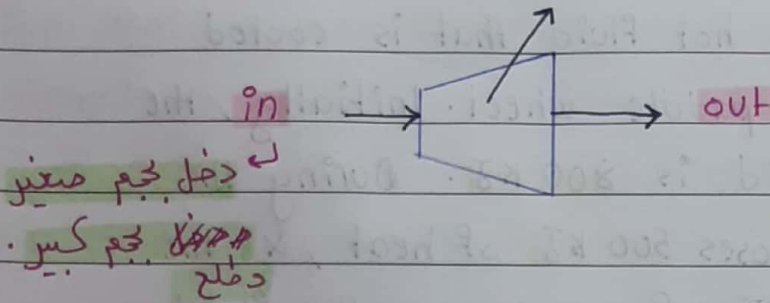
عالي لأنو القطر عالي

دخل حجم كبير

ويطلع حجم صغير

ask :: believe & recieve

d) Expansion (Turbine)



Example :-

Determine the power transmitted through the shaft of a car when torque applied is 200 N.m & the shaft rotates at a rate of 4000 revolutions per min (rpm)?

$$W_{sh} = 2\pi nT = 2\pi * \frac{4000}{\text{min}} * \frac{1 \text{ min}}{60 \text{ s}} * 200 \text{ J} * \frac{1 \text{ kJ}}{1000 \text{ J}}$$

$$= 83.8 \text{ kW} = 112 \text{ hp}$$

$$1 \text{ kW} = \frac{4}{3} \text{ hp}$$

$$1 \text{ hp} = 746 \text{ W}$$

→ note that power transmitted by a shaft is proportional to torque & the rotational speed.

$$\frac{2000 \text{ Cal}}{\text{day}} * \frac{4.184 \text{ kJ}}{1 \text{ Cal}} * \frac{1 \text{ day}}{24 \text{ h}} * \frac{1 \text{ h}}{3600 \text{ s}}$$

$$\text{Power} = 0.1 \text{ kW} = 100 \text{ W}$$

لأن ال power عالية بالتالي
الكفاءة عالية على
أداء الأعمال.

ask ; believe & recieve

Example :-

A rigid tank contains a hot fluid that is cooled while being stirred by a paddle wheel. Initially, the internal energy of the fluid is 800 kJ. During the cooling process, the fluid loses 500 kJ of heat, & the paddle wheel does 100 kJ of work on the fluid. Determine the final internal energy of the fluid? Neglect the energy stored in paddle wheel.

$$\Delta KE = \Delta PE = 0$$

$$\Delta E = \Delta U$$

rigid tank

$$W_{in} - Q_{out} = \Delta U = U_2 - U_1$$

constant volume

$$100 \text{ kJ} - 500 \text{ kJ} = U_2 - 800 \text{ kJ}$$

$$V_2 = V_1$$

$$U_2 = 400 \text{ kJ}$$

$$W = 0$$

boundary work

$$\cancel{\Delta KE} + \cancel{\Delta PE} + \Delta U = Q - W$$

closed system

(-)

W (-)

no mass
flow rate

by system

on system

لو كان $Q = W$ ← بالتالي $U_2 = U_1$ ← ما راح تلاحظ أي تغير على الحرارة
 ← أما بالعادة يلي عنا $U_2 < U_1$ بالتالي التفرقان بـ U_1 بين على شكل
 تفرقان بالحرارة والمكس صحيح. (هون عنا cooling)

ask :: believe & recieve

Example 8:

A fan that consumes 20 W of electric power when operating is claimed to discharge air from a ventilated room at a rate of 1.0 kg/s at discharge velocity of 8 m/s. Determine if this claim is reasonable?

هو بترك الهواء (بدون أي شيء) system

→ steady state

يكون الهواء في جوف الغرفة يعني

accumulation = 0

open system

$$E_{in} - E_{out} = \frac{dE_{sys}}{dt} = 0 \rightarrow E_{in} = E_{out}$$

→ $Q = 0$ (no heat transfer)

بمنسبته ان السعة في

→ $\Delta PE = 0$ (ما تغير الارتفاع)

هناك عنها لا يمكن تحقيقها

→ $\Delta h = 0$ (لا توجد الحرارة في داخله)

بهاي ال power

نفسها في طاعة

$\dot{W}, \Delta KE$ ✓

$$\dot{W} = \dot{m} \Delta KE$$

→

بس لأن
سرعة الهواء في داخل
الغرفة تقريباً صفر بالتالي

$$KE = \frac{V_{out}^2}{2}$$

$$\dot{W} = \dot{m} KE = \dot{m} \frac{V_{out}^2}{2}$$

$$V_{out} = \sqrt{\frac{2\dot{W}}{\dot{m}}} = \sqrt{\frac{2(20)}{1}}$$

= 6.3 m/s → which is less than 8 m/s Therefore

ask :: the claim is false

Example :-

The lighting needs of a classroom are met by 30 fluorescent lamps, each consuming 80 W of electricity. The lights in the classroom are kept on for 12 hours a day & 250 days a year. For a unit electricity cost of 11 cents per kWh, determine the annual energy cost of lighting for this classroom. Also, discuss the effect of lighting on the heating & air-conditioning requirements of the room?

الكلوب أدبيش يتكلمنا

إضاءة القاعة على هاي الظروف.

$$\text{lighting power} = \text{Power consumed per lamp} * \text{No. of lamps}$$

الاستهلاك

بيع اللامبات

KW

$$= 8 \text{ W/lamp} * 30 \text{ lamps} = 2400 \text{ W} = 2.4 \text{ KW}$$

$$\text{operating hours} = 12 \text{ h/day} * 250 \text{ days/year} = 3000 \text{ h/year}$$

له ال 2400W في ساعة

بدهم يستغلوا في السنة.

$$\text{lighting energy} = \text{lighting power} * \text{Operating hours}$$

كم الطاقة في راج

استهلكها من هيدل

المنوار في السنة.

$$= 2.4 \text{ KW} * 3000 \text{ h/year} = 7200 \text{ kWh/year}$$

adar

ask ; believe & recieve

N O T E B O O K

$$\text{lighting cost} = \text{lighting energy} \times \text{unit cost}$$

$$= 7200 \text{ kWh/year} \times \$0.11/\text{kWh} = \$792/\text{year}$$

← بتكلف حوالي 800 دولار

Energy Conversion efficiencies :-



كفاءة تحويل الطاقة

Definition =>

$$\text{efficiency} = \eta = \frac{\text{Desired output}}{\text{Required input}}$$

← يستخرج اسّي حتى اوجز اسّي.

Required input

الاسّي بي
بي اياه
(الأمثلة)

← الاسّي بي
بدفلة

Efficiency of water => (water heater ><)

كفاءة سخان
الماء

$$\eta = \frac{\text{Energy delivered to the house by hot water}}{\text{Energy supplied to the water heater}}$$

Type

efficiency

Gas, conventional.

55%.

Gas, high-efficiency.

62%.

Electric conventional.

90%.

Electric, high efficiency.

94%.

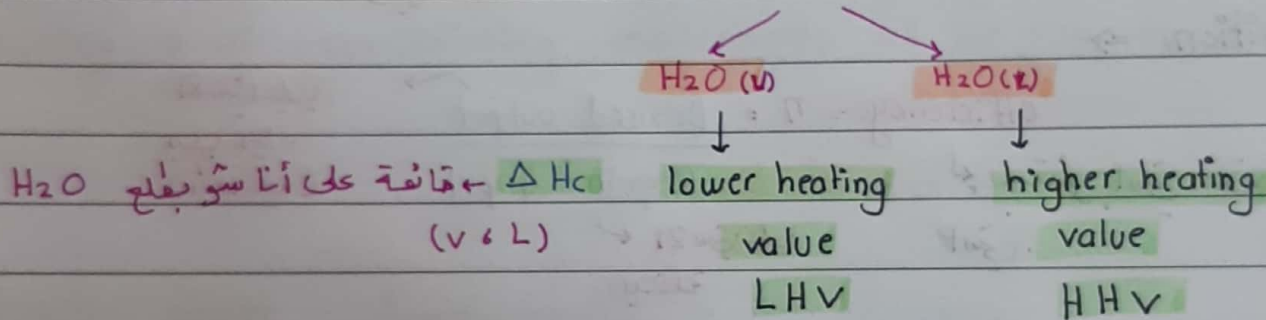
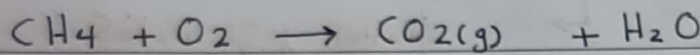
↳ conventional (تقليدية)

بستهلك طاقة أكبر عشان

هيك η اليا أقل من الـ
high efficiency

Heating value of the fuel :-

⇒ The amount of heat released when a unit amount of fuel at room temperature is completely burned & the combustion products are cooled to the room temperature.



⇒ Combustion equipment efficiency $\eta_{\text{comb-equip}} \Rightarrow$

$\eta = \frac{\text{Useful heat delivered by the combustion equipment}}{\text{Heating value of the fuel burned}}$

له راج يكون

اعلى من

100

Heating value of the fuel burned

heat of combustion
of fuel

ال heat
بلي مملو
للغرض
بلي بي

لا اله
ممثل الحرارة لي احبها
عشان اسخن بي

→ η (cars, jet) based on LHV.

↳ not practical to try to recover the heat of vaporization.

→ η (Furnaces) based on HHV.

ask :: believe & recieve

Space heating systems :- التدفئة المركزية

=> Annual fuel utilization efficiency (AFUE) :-

accounts for the combustion equipment efficiency as well as other losses such as heat losses to unheated areas & start-up & cool-down losses.

AFUE

=> Old heating system < 60%

=> New heating system ~ 85%

=> High efficiency Furnaces > 96%

التدفئة المركزية ، يكون عندي
 > بزل بومرا > اقل boiler يكون
 $\Delta H_c \leftarrow \Delta H_c$ ، H_2O ، CO_2 يستعمل
 عشان نشحن عنا pipes ميفم H_2O
 موجودات حول ال boiler وبفرض
 ال pipe عبر الميطان ال Radiator
 (بكونو مغراجات) ما يستفيد من كل
 الطاقة لأن جزء راح يرجع
 نقل $\rightarrow \eta$

Car engine efficiency :-

The work output is understood to be the power delivered by the crankshaft.

$$\eta = \frac{\text{Power delivered by the crank shaft}}{\text{heating value of the fuel burned}}$$

الوقود لي يستعمل

Car efficiency

=> Gasoline automotive 20 - 30 %

=> Diesel engines 35 - 40 %

يعني السيارة بد يار بترين لجمل
 $\eta = 30\%$ ، يعني يستفيد بس 30%
 و 70% موش فنانعات < السيارة بتسخن
 بالباقي عنا heat transfer بين السيارة
 والخارج ، وبتكون وقود فتتأخر
 هذا الامراق بتطلع من العادم
 (جزء من الطاقة الناجمة عن حرق الوقود
 ضائعة)
 الليزل احسن من البنزين

Cars, CO₂ emission in g/Km :-

محافظة السيارة على البيئة

أديس يتطلع CO₂

A	B	C	D	E	F	G
<100	<120	<140	<160	<200	<250	>250

أخفض
السيارة كمية الـ CO₂

كل سيارة يكون

معها ملصق يوضح

أديس يتطلع CO₂ ، كم لتر يستهلك

عشان أقف مسافة معينة وتكلفة حاد

التر ، ومراعات ثانية

أأسوأ أنواع السيارات
تتكون من ريتين ودفن
مقارنة بـ A

Power plant efficiency :-

(لي بنيتج فيها الكهرباء)

⇒ A generator is a device that converts mechanical energy to electrical energy.

Generator efficiency is the ratio of the electrical power output to the mechanical power input.

⇒ The thermal efficiency of a power plant :-

The ratio of the net shaft work output of the turbine to the heat input to the working fluid.

⇒ Overall efficiency for the power plant is the ratio of the net electrical power output to the rate of fuel energy input.

أديس دهلت كهرباء على أديس حوت وجود

ask ; believe & recieve

$$\eta_{\text{overall}} = \eta_{\text{comb. equip}} \cdot \eta_{\text{thermal}} \cdot \eta_{\text{generator}} = \frac{\dot{W}_{\text{net-electric}}}{\text{HHV} \cdot \dot{m}_{\text{fuel}}}$$

η_{overall} : كفاءة الكل
 $\eta_{\text{comb. equip}}$: كفاءة معدات الاحتراق
 η_{thermal} : كفاءة التحويل الحراري
 $\eta_{\text{generator}}$: كفاءة المولد الكهربائي
 $\dot{W}_{\text{net-electric}}$: الطاقة الكهربائية الصافية المنتجة
 $\text{HHV} \cdot \dot{m}_{\text{fuel}}$: الطاقة الحرارية الكلية للوقود

Thermal efficiency of power generation :-

Type of power plant

efficiency %.

- | | | |
|--------------------------------|---------|-------------------|
| 1- Open cycle gas turbine. | 25 - 35 | |
| 2- sub - critical coal. | 30 - 38 | بنظام بسيط |
| 3- supercritical coal. | 35 - 45 | عام النمو الشفافة |
| 4- solar thermal. | 32 - 38 | مائية . |
| 5- nuclear. | 32 - 36 | |
| 6- gas turbine combined cycle. | 45 - 60 | |

lighting efficiency & efficacy :-

$\Rightarrow$ The efficiency for the conversion of electricity to light is the ratio of the energy converted to light to the electrical energy consumed.

lighting efficacy :- is the amount of light out put in lumens per W of electricity consumed.

قابلية التحول

(Table 2-1)

ask ; believe & recieve

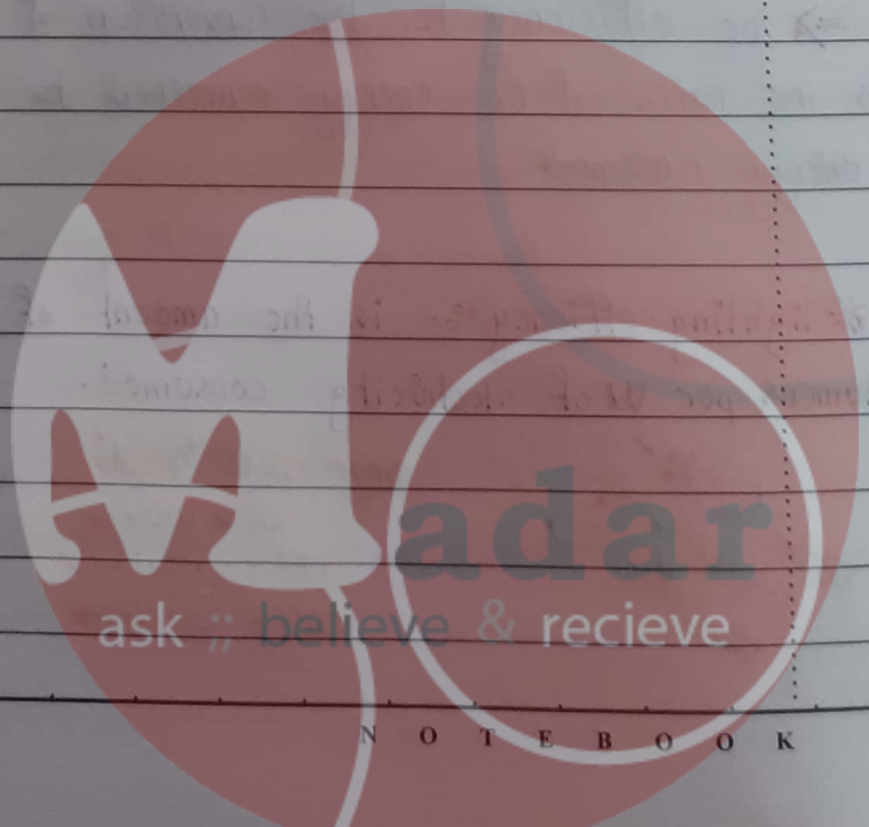
→ European Union Energy label :-

لأن label يجب أن يكون موجود على
الأجهزة الكهربائية. (ملاحظة ذاتية >)

self - Read :-

ما نفهونا بس
نقرأ اعلم >

- 1- Spring work.
- 2- work done on elastic solid Bars.
- 3- Work associated with the stretching of liquid Film.
- 4- Work done to Raise or to accelerate a Body.



Pure substances :-

A substance that has a fixed chemical composition throughout.

مادة لها نفس التركيب الكيميائي خلال الـ

system (المادة النقية تعتبر pure)

(هي و ملح not pure)

=> Air is a mixture of several gases, but it is considered to be a pure substance.

الهواء يتعامل مع على انه pure على الرغم من انه

mix، ليس عشان نسهل حياتنا

Phases of a pure substance :-

(a) solid → molecules are at relatively fixed positions.



الجزيئات قريبة من

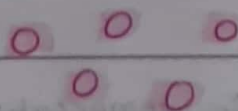
بعض وثابتة.

(b) liquid → groups of molecules move about each other.



بين الهبات والغاز

(c) gas → molecules move about at random.



كثافة قليلة والجزيئات حرة

أبعد عن بعض

ask :: believe & recieve

٢) النجوم Neutron stars ←

السفح يتوصلنا حوارتها عن هويته
الاندماج النووي.

← النجوم تعتبر الحالة الخامسة للمادة.
الكثافة أعلى بكثير من المواد
بغيرها.

٣) Super Fluidity ←

الحالة السادسة للمادة.

← مثل الـ H يتحول بكفاءة ويطلق منها مثل
مما هذا يعرف من حيث كفاءة (لا تتعامل معها)

أنواع ثانية لا phase :-

١) البلازما ← يحتاج ارتفاع الحرارة
3000 تقريباً.

← لما أعرض المواد للبلازما (حرارة
عالية) يتوجب للعناصر المكونة لها

الحسنة لما أعرضها لحرارة فوق الـ

3000 ، بجسيم ك حال د ه حال و H
لحال.

احنا ما نتعامل مع هاي
الحالات نفس بملفنا (g/r/s)

الزجاج يعتبر liq ، لأنو لو اتخرجنا على تركيب ذرات وجزيئات الزجاج راح

يكون قريب من الـ q (بس احنا بالعادة بنتعامل معو اني solid) ، م / له

شبه لانهائية يعني مراح شتوف انو مرلو Flow .

what defines a Phase :-

1- liquid => if vaporization results from an isothermal
pressure reduction (expansion).

حرارة ثابتة ومقطع

قليل

لما أدخلنا 0.03 تقريباً

25° (زجاجية ماء)

نبتنا الحرارة وبلستنا نقتل

المنطق

المحراج تغلي بنفسه

liq

2- gas => if condensation results from an isobaric temperature
reduction (cooling).

راح نعمل لمرحلة

عندها الغاز يتكاثف

و يتحول لساقي بشفية غاز .

مقطع ثابت وحرارة

قليلة

=> **vapor** :- gas at $T < T_c$ that can be condensed either :-

↓
saturation البخار
من ال

1 - by isothermal compression

2 - by isobaric cooling

↓
مثل الغاز

غاز بالتالي راح

يعبر عندي تكاثف

عكس ال

liq

بجو بعين

ال gas أعظم

من ال vapor

=> Beyond the critical point, neither condensation nor vaporization leads to phase change, for which the phase is called **fluid**.

ما بعد ال critical point
ببسي الحالة Fluid

=> The region $T > T_c$ is termed the **supercritical region**.

← كذا بينهما ولزومتها بين ال vap وال liq

ولكن كفاءتها بأخذ الشوائب أفضل بكثير من ال liq

وال v

مثلاً في التسيال → مثل ال

لوزلت المصفاة ال CO₂

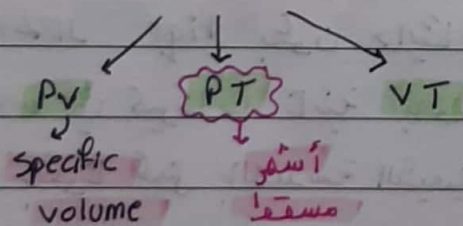
CO₂ يتحول لغاز والبقعة

solid يعني بالتالي

فصلت البقعة عن ال CO₂

يتكون الكفاءة عالية .

PvT phase diagram :- (عندي 3 مساقط)



PT phase diagram :-

→ For water at triple point :-

$$T_{tp} = 0.01^\circ\text{C}$$

$$P_{tp} = 0.6117 \text{ kPa}$$

→ For water at normal boiling point :-

$$T_{nb} = 99.97^\circ\text{C}$$

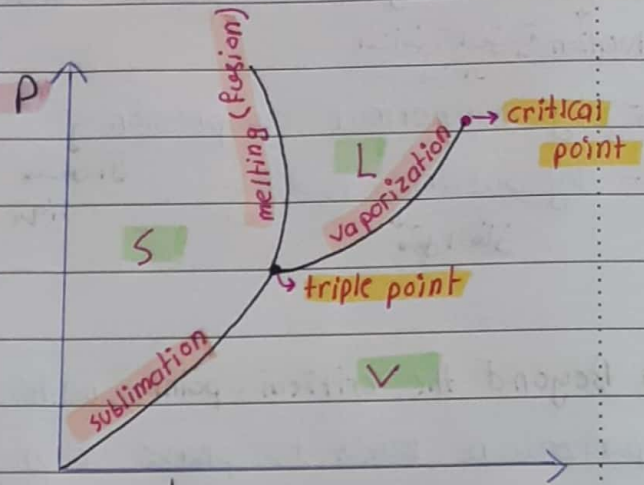
$$P_{nb} = 101.325 \text{ kPa}$$

$$\rightarrow 1 \text{ bar} = 10^5 \text{ Pa}$$

→ For water at critical point :-

$$T_c = 373.95^\circ\text{C}$$

$$P_c = 22.06 \text{ MPa}$$



at low P (below the triple point) solids evaporate without melting first (sublimation)

← بشكل عام العلاقة بين الكيفيات الحادية

أسية باستثناء انحاء melting curve تكون عكسية.

← الـ liquid يكون دائماً بين الـ triple point & critical point

← في كيرمات ثمانية يكون عنا حول 7 phases من الـ solid 6 بس ما

بعضنا كثير بالهندسة الكيميائية 7 هيا الـ phases الثمانية للشبح بيبين

على منغولات عالية (100 000 Pa) بنلا حتها بالتواكب الكبيرة)

→ saturation → melting (melting pressure)

↓
يشغل كل الـ → sublimation (sublimation pressure)

كيرمات بس احنا عادة → vaporization (vapor pressure)

بعضها لا
vaporization

ask :: believe & recieve

NOTEBOOK

Saturation Temperature & saturation pressure 8-

⇒ The Temp at which water starts boiling depends on the pressure; therefore, if the pressure is fixed, so is the boiling temperature.

⇒ Water boils & 100°C at 1 atm pressure.

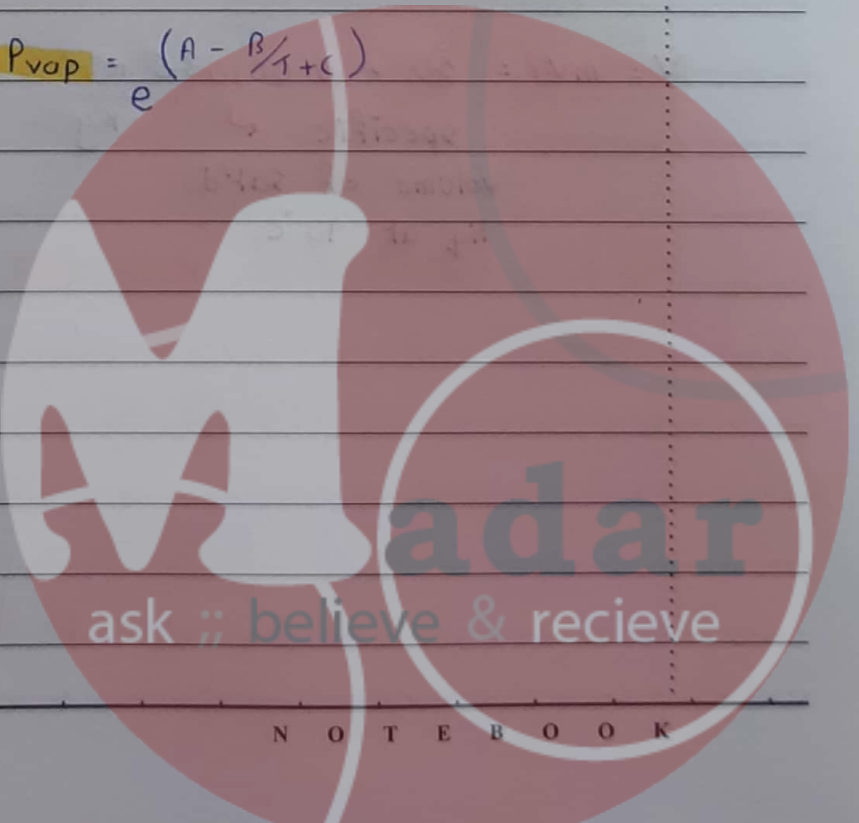
⇒ Saturation Temp T_{sat} :- The Temp at which a pure substance changes phase at a given pressure.

⇒ Saturation pressure P_{sat} :- The pressure at which a pure substance changes phase at a given temperature.

← من الكيف السابق نبأ هذا انو ال vapor pressure يتأثر بشكل كبير بالحرارة (علاقة طردية) . (علاقة عكسية) ←

Antoine equation

$$\ln P^{\text{vap}} = A - \frac{B}{T+C} \rightarrow P_{\text{vap}} = e^{A - \frac{B}{T+C}}$$



Example :-

A rigid tank contains 50 kg of saturated liquid water at 90°C. Determine the pressure in the tank & the volume of the tank?

rigid tank (constant volume)

لكن ما عندي vapor

$$T = 90^\circ\text{C}$$

ليس liq

$$P = 2 + C - \pi = 2 + 1 - 2 = 1$$

لـ يعني من معرفتي للحرارة
فقط بقدر أوجد باقي الأشياء.

عندي حرارة بزوح على

$$\Leftarrow \frac{\text{sat'd}}{\text{Temp}}$$

$$P = P_{\text{sat at } 90^\circ\text{C}} = 70.183 \text{ kPa}$$

لـ أهل من الضغط الجوي يعني

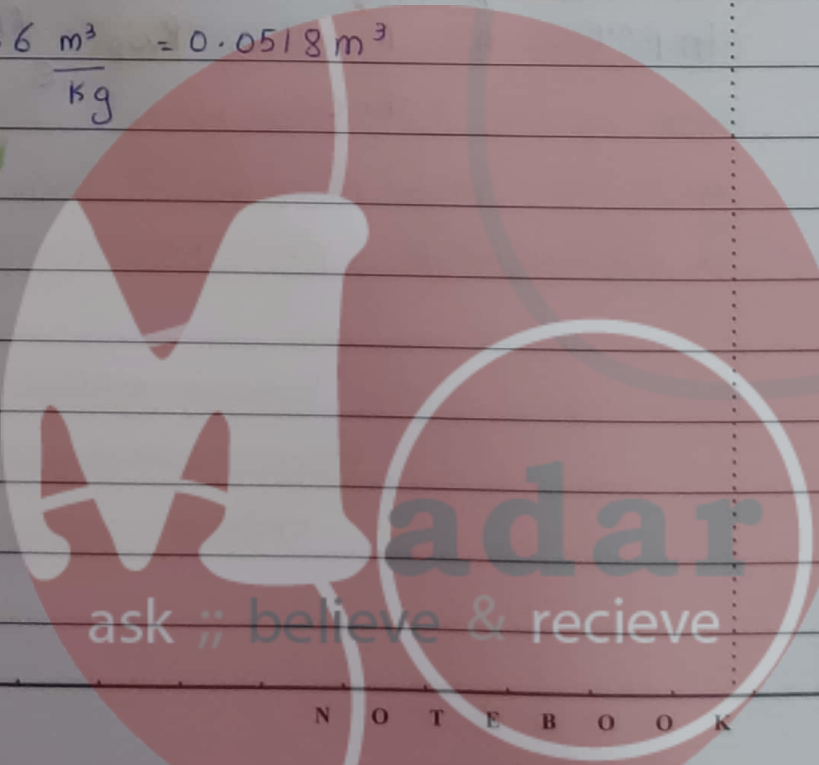
vacuum الستك منه

$$V = mv = 50 \times 0.001036 \text{ m}^3 = 0.0518 \text{ m}^3$$

specific لـ $\frac{\text{kg}}{\text{kg}}$

volume of sat'd

liq at 90°C



Meaning of the equilibrium curves :-

⇒ The slope of the vapor-liquid equilibrium (VLE) curve gives the rate of change of the vapor pressure of the liquid with temperature.

⇒ The slope of the vapor solid coexistence curve is equal to the change of the vapor pressure of the solid (sublimation pressure) with temperature.

⇒ The inverse of the slope of the liquid-solid coexistence line gives the change of the melting temperature of the solid with pressure.

At equilibrium, the Clapeyron equation is :-

$$\left(\frac{\partial p^{\text{sat}}}{\partial T} \right)_{g' = g''} = \frac{\Delta S}{\Delta V} = \frac{\Delta h}{T \Delta V}$$

→ الكبريت ال

ي يكون لا

و انه اخل من ال

وهكذا...

← على ال equilibrium ال phase الأولى يكون يساوي g لل phase

الثانية <=

$$g^L = g^V \quad (\text{at } 100^\circ\text{C})$$

$$h_L - TS_L = h_V - TS_V$$

$$419.17 - (373.15)(1.3072) = 2675.6 - (373.15)(7.3542)$$

$$-68.8 \approx -68.8 \text{ kJ/kg}$$

Interpreting the Clapeyron equation :-

$\Rightarrow \Delta h, \Delta v$ & Δs are all non-zero away from the fluid critical point & approach zero as the critical point is approached.

$\rightarrow$ None of the coexistence curves has a zero slope.

$\Rightarrow$ Due to the non-zero value of both the entropy & enthalpy changes accompanying phase transitions.

$\Rightarrow$ Due to Δv being non-zero.

$\Rightarrow$ Generally, the heat of fusion & volume change on melting are positive.

$\rightarrow$ leads to the positive slope of S-L curves.

$\rightarrow$ Water is an exception to this.

vapor liquid :-

vapor	liq	(v-L)
$h \uparrow$	$h \downarrow$	
$T(+)$	$T(+)$	$\propto \frac{\Delta h}{T \Delta v}$
$\Delta v \uparrow$	$\Delta v \downarrow$	$(+)$

vapor solid :-

vapor	solid	(v-S)
$h \uparrow$	$h \downarrow$	
$T(+)$	$T(+)$	$\propto \frac{\Delta h}{T \Delta v}$
$\Delta v \uparrow$	$\Delta v \downarrow$	$(+)$

liquid solid :-

liquid	solid	(L-S)
$h \uparrow$	$h \downarrow$	
$T(+)$	$T(+)$	$\propto \frac{\Delta h}{T \Delta v}$
$\Delta v \uparrow$	$\Delta v \downarrow$	$(+)$

liquid solid (H₂O) :-

liquid	solid	(L-S)
$h \uparrow$	$h \downarrow$	
$T(+)$	$T(+)$	$\propto \frac{\Delta h}{T \Delta v}$
$\Delta v \downarrow$	$\Delta v \uparrow$	$(-)$

Clausius - Clapeyron equation :-

=> Applies to $v-L$ / $v-S$ equilibria.

A temperatures for which the vapor pressure is not very high. Assumes the vapor phase is ideal gas, then substitute in the Clapeyron equation.

$$v_g \gg v^P \Rightarrow \Delta v \approx v_g \rightarrow \text{بما ان الحجم للغاز كبير كثير مقارنة بالسائل حينئذ نختار}$$

$$\Delta v = v_g$$

$$\Delta v^{Pg} \approx v_g = RT/P$$

لـ v_g نختار للغاز

و نعوطن هاي Ideal gas
المعادلة

$$\frac{d p^{sat}}{dT} = \frac{p^{sat} \Delta h^{Pg}}{RT^2} \Rightarrow \frac{d \ln p^{sat}}{dT} = \frac{\Delta h^{Pg}}{RT^2}$$

بنظام هاي
المعادلة

Referred to as the Clausius - Clapeyron equation

=> The latent heat of vaporization is a function of temperature. Assume it is independent of temperature over small Temperature intervals.

$$\ln \frac{p^{sat}(T_2)}{p^{sat}(T_1)} = -\frac{\Delta h^{Pg}}{R} \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1} \right)$$

ask :: believe & recieve

Vapor pressure models :-

Clausius Clapeyron

$$\ln p^{vap} = A - \frac{B}{T}$$

الأساس هي الـ

clausius clapeyron

Antoine

$$\ln p^{vap} = \frac{A'}{T} - \frac{B'}{T + C'}$$

والباقي كأنهم أضافوا

زيادة لهاي المعادلة.

Riedel

$$\ln p^{vap} = A'' + \frac{B''}{T} + \boxed{C'' \ln T + DT^6}$$

Harlecher - Braun

$$\ln p^{vap} = A''' + \frac{B'''}{T} + C''' \ln T + D' \frac{p^{vap}}{T^2}$$

له هاي المعادلة

منحة بس مشكلتها

انـ p^{vap} على الجيبين

يعني بتقول

trial & error

ask ; believe & recieve

NOTEBOOK

Estimation of Δh_{fg} at Normal Boiling Point & at $T \neq T_n$

بالنسبة للعاد مباشرة من الجدول

table

Trouton's rule gives a rough estimate

$$\frac{\Delta h_n}{RT_n} \sim 10$$

 $RT_n \rightarrow$ normal

Boiling Point (1 atm)

For H_2O at $100^\circ C \approx 373.15 K$:-

$$\Delta h = 10 \times R \times T = 10 \times 8.314 \times 373.15$$

$$= 31023.69 \text{ J/mol} \rightarrow \text{kJ/kg}$$

$$= \frac{31023.69}{18} = 1723.538 \text{ kJ/kg}$$

18

بينما القيمة الفعلية

بالجدول 2256.4 يعني عشي

error كبيرة لأن الطريقة هاهي تقريبية

Riedel equation gives estimates to within 5% of the experimental values

critical pressure (bar)

$$\frac{\Delta h_n}{RT_n} = 1.092 (\ln P_c - 1.013)$$

 RT_n

0.930 -

 T_n

$$\rightarrow T_n = T / T_c$$

reduced Temperature

For H_2O at $373.15 K$:-

$$\frac{\Delta h}{(8.314)(373.15)} = 1.092 (\ln(220.6) - 1.013)$$

$$0.930 - (373.15 / 647)$$

$$\Delta h = 42036.49 \text{ J/mol} = 42036.49 = 2335.36 \text{ kJ/kg}$$

ask :: believe & receive

لي بالجدول

The Watson correlation may be used to estimate the latent heat of vaporization of a liquid from knowledge of a single point

$$\frac{\Delta h_2}{\Delta h_1} = \left(\frac{1 - Tr_2}{1 - Tr_1} \right)^{0.38}$$

← عادة يتكون عند الـ

Boiling point

Pitzer's Acentric Factor : Definition

⇒ The two parameter corresponding states Theory (CST) fails to correlate data other than these for simple fluids.

⇒ Development of the acentric factor (to deviate from spherical shape of simple fluids).

W ↑ → كلما بعد molecules بقى حديثاً بعيداً عن الـ

W ↓ → كلما قرب spherical shape الـ spherical shape

W

For simple fluids (Ar, Kr, Xe) is zero.

For all other fluids (greater than zero (positive))

Exception :- Quantum fluids (H_2 , He, Ne) which do not conform to CST unless some effective critical parameters are introduced.

ethane $w = 0.099$

Butane $w = 0.199$

hexan $w = 0.299$

بعلامتا كلها زادت ذرات الكربون

زادت w لأن الشكل يكون بعد عن

spherical shape

The Critical Point :-

$\Rightarrow$ The inflection point on the phase diagram where the liquid & vapor phases can not be distinguished from each other because their properties are the same is called critical point.

$\Rightarrow$ The critical point is the largest (highest) pressure & highest Temperature at which a pure chemical species can exist in vapor-liquid equilibrium.

$\Rightarrow$ The critical condition is used to determine the parameters of some equations of state.

$$\left(\frac{\partial P}{\partial V} \right)_{T_c} = \left(\frac{\partial^2 P}{\partial V^2} \right)_{T_c} = 0$$

PV & TV phase Diagrams :- PT أوسع من الـ

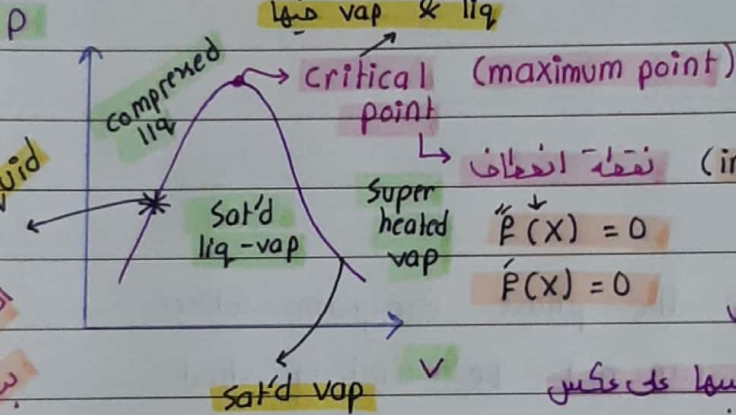
T constant $\rightarrow$ P constant

$\Rightarrow$ liquids have steep isotherms, on a PV diagram, since liquid volume changes little with large changes in pressure.

$\Rightarrow$ vapors have smoothly varying isotherms due to the changes of vapor volume upon changes on pressure.

آخر نقطة بتقدر نغير فيها

vap & liq



(inflection point)

$$\ddot{P}(X) = 0$$

$$\dot{P}(X) = 0$$

من ههنا الكيرفات بتقدر أعرف

ستو ال phase الوجوده وشو نسبها على عكس

PT ما بتقدر بالزبط أعرف أديش عندي vap

Critical point versus Triple points :- $sat'd$ liq على curve

$\Rightarrow$ Critical Point :-

- 1 - lies at the endpoint of the phase equ. curve.
- 2 - Critical Temp is higher than the reference, standard T .
- 3 - Critical pressure is generally higher than reference P .
- 4 - Only liq & gas phase converge at equilibrium.
- 5 - Degree of Freedom = 1.

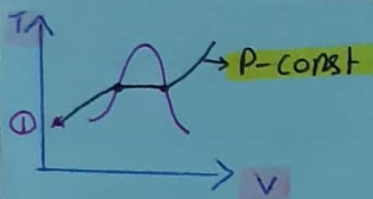
ask :: believe & recieve

⇒ Triple point :-

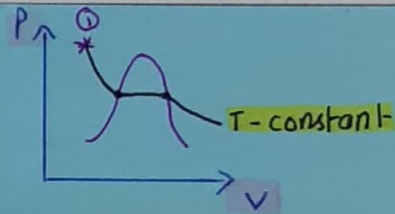
- 1 - The point where the three equilibrium curves meet.
- 2 - Temp at triple point usually lower than reference T .
- 3 - Triple point pressure generally lower than reference P .
- 4 - All three phase : gas, liquid & solid coexist in equilibrium.
- 5 - Degree of Freedom = 0 (invariant)

$$\rightarrow F = 2 + C - \pi$$

$$2 + 1 - 3 = 0$$



يكون بمنطقة ال liq ببلش أزيد الحرارة
درج يزد الحجم لغاية ما نؤول للنقطة على
الكيف بغير عنا sat'd liq عند
هذه النقطة تثبت الحرارة والحجم يزد
والنظام السائل راح يعقل ويقول ل vap
لغاية ما نؤول sat'd vap بغير كلو vap
وإذا زدت T أكثر بغير عندي
superheated vap



يكون بمنطقة ال liq ببلش أقل الضغط
والحجم يزد كد ما نؤول ل curve بغير عنا
sat'd liq عند هذه النقطة يثبت الضغط
والحجم يزد وينلاصق انو كمية السائل راح يعقل
لا نؤزد منها كقول vap لغاية ما نؤول لا
sat'd vap هون كلها vap وإذا حلت
المنطق أكثر بغير - superheated vap

Quality :- (النوعية)

Quality (X) :- The ratio of the mass of vapor to the total mass of the mixture.

أديس نسبة ال vapor من mix بـ (liq + vap)

$$X = \frac{m_{vap}}{m_{total}} = \frac{m_{vap}}{m_{liq} + m_{vap}} = \frac{m_g}{m_f + m_g}$$

mass of mix
liquid
vapor

← مقياس mix

خليط من 2 phase

من أكثر من comp.

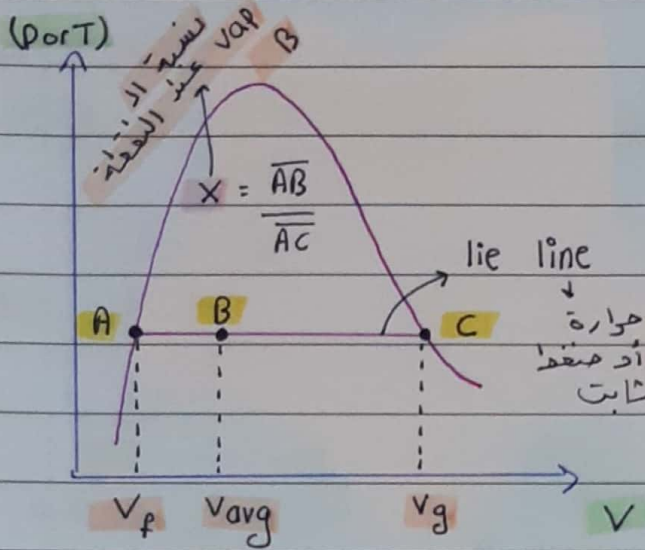
⇒ Quality is between (0 & 1) :-

0 → sat. liquid

1 → sat. vapor

⇒ The properties of the saturated liquid are the same whether it exists alone or in a mixture with saturated vapor.

ask ; believe & recieve



لو بدى أعرف الـ phase

لو B شو معنى يكون ؟!

بلا مظهر انو B اتوب لـ A

يعني اتوب لـ liq لالتالي نسبة

الـ liq عندها أكثر من الـ vapor

لو

$$\frac{AB}{AC} = 5 \quad \frac{AB}{BC} = 2 \quad \frac{BC}{AC} = 3$$

$$\frac{3}{5}$$

نسبة الـ

liq عند النقطة B (النسبة الأكبر لـ liq)

B → X

(0 → 1)

بين المظهر والواحد

لأنو عندي mix

$$m_T = 1 \text{ kg}$$

$$m_v + m_L = 1 \text{ kg}$$

$$X \cdot (1 - X)$$

$$X = \frac{m_v}{m_T} \rightarrow X = m_v$$

$$\text{kg}$$

→ volume :-

$$V_m = V_v + V_L$$

$$V_{mix} = X V_v + (1 - X) V_L$$

$$\text{specific volume} \rightarrow \frac{\text{kg} \times \text{m}^3}{\text{kg}} \rightarrow \text{m}^3$$

$$V_m = X V_v + V_L - X V_L$$

$$V_m - V_L = X (V_v - V_L)$$

$$X = \frac{V_m - V_L}{V_v - V_L} \rightarrow (\overline{AB}) \rightarrow \text{المسافة بين}$$

$$(V_v - V_L) \rightarrow \overline{AC}$$

المسافة الكلية

بغير عن

كثافة الـ

vapor

← مهمة ، لأنو كثير من الأحيان يكون

عندي خواص الـ sat'd (vapor liq) ولا mix

وبيدي X

← أو اذا عندي الـ quality بغير أحسب

الخواص

adar

ask ; believe & recieve

NOTEBOOK

بالكثير لي قبل

إذا كانت :-

$x(-) \rightarrow$ supercooled liq
 $(x)(0 \rightarrow 1) \rightarrow$ mix
 $x(+) > 1 \rightarrow$ super heated

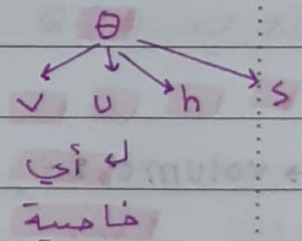
إذا كانت :-

$x = 0 \rightarrow$ sat'd liq
 على ال line
 $x = 1 \rightarrow$ sat'd vap
 على ال line

$\Rightarrow$ Quality can be calculated from any thermodynamics property θ by knowing the state point s-

$$x = \frac{\theta - \theta_F}{\theta_g - \theta_F} = \frac{\overset{\text{total}}{\theta} - \overset{\text{liquid}}{\theta_F}}{\theta_{Fg} \rightarrow (\text{liq} \& \text{vap})}$$

(vap - liq)

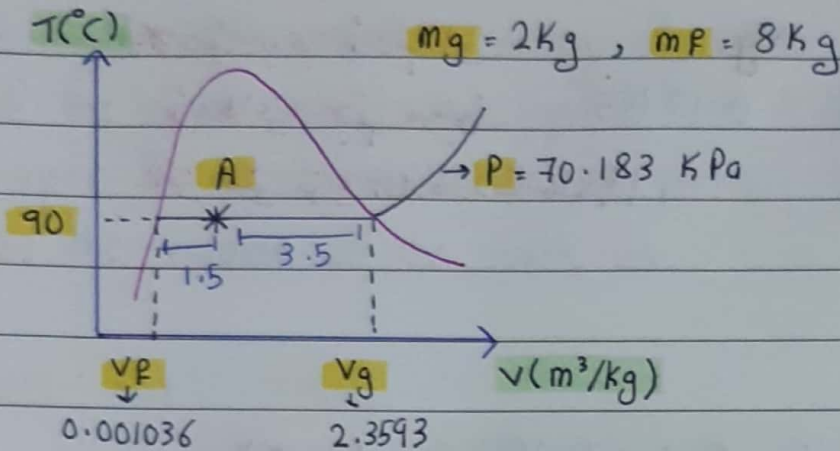


$$\theta_m = \theta_F + x(\theta_{Fg})$$

$\Rightarrow$ Knowing quality enables us to find the properties of a mixture using the formula :-

$$\theta = x\theta_g + (1-x)\theta_F = \theta_F + x\theta_{Fg}$$

Example :-

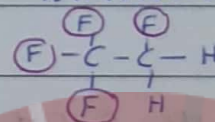
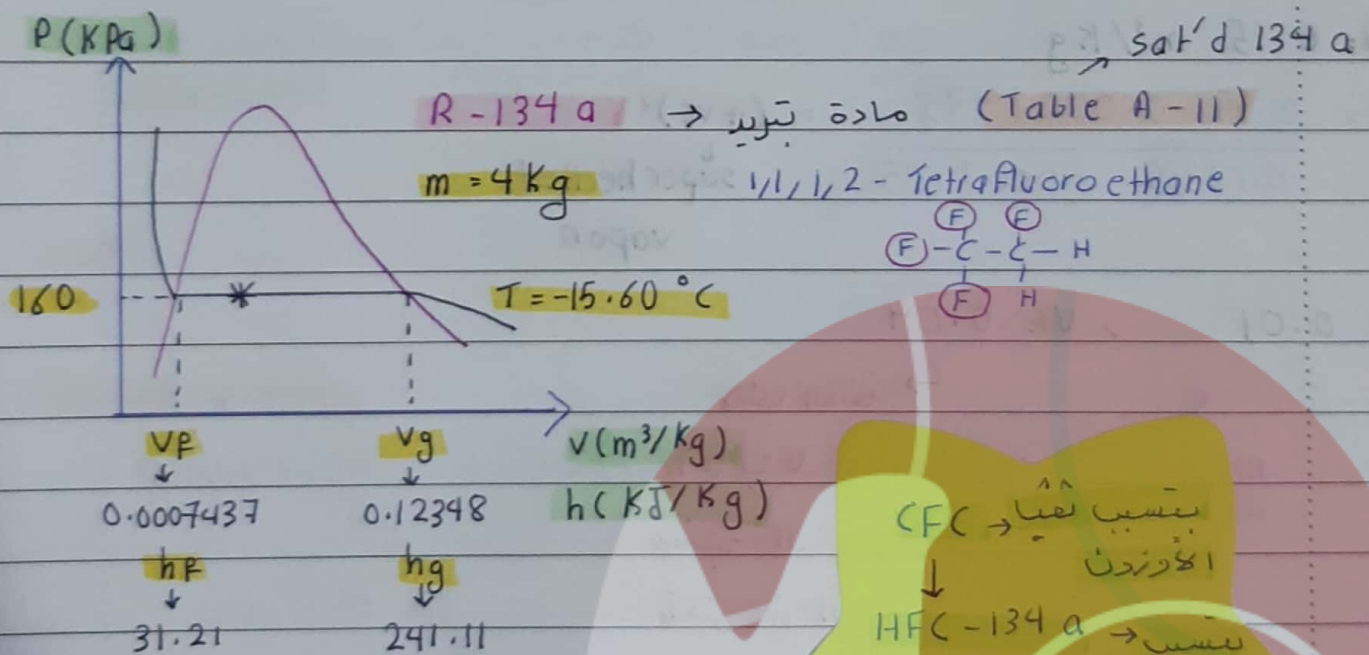


quality at point A = $\frac{1.5}{5} = 0.3$

منطقة الأبخرة

أقرب إلى الـ liq نقطة الـ liq

0.7



CFC → بتسبب ثقباً
الأوزون

HFC-134a → بتسبب
احتباس هوائي

أخيراً

ask :: believe & recieve

NOTEBOOK

From table (A-11) :-

P	T	VP	V _g
160	-15.60	0.0007435	0.12355

* كيف بدى احكم لو

اعطاني حجم معين

انما اسئله نوع احادة (حاليها) ؟

$$U = 5 \times 10^{-4} \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$X = \frac{V_m - V_L}{V_g - V_L} = \frac{0.0005 - 0.0007435}{0.12355 - 0.0007435} = (-ve)$$

supcooled liquid

لـ أو مباشرة يستوف الزخم أقل من V لا sat'd liq ، إذا supcooled

$$U = 0.15 \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$X = \frac{0.15 - 0.0007435}{0.12355 - 0.0007435} = (+ve)$$

superheated vapor

$$U = 0.01 \quad , \quad U = 0.04$$

mix
of liq & vap

هذه العينة

أقرب لـ vap الساتي

بشيء الـ vap فيها

أكثر من 0.01

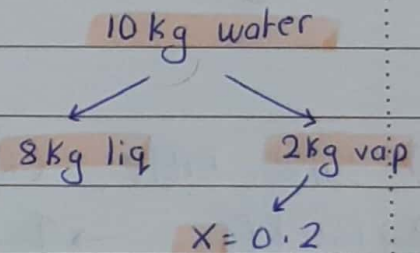
ask ; believe & recieve

Example 3-4 :-

A rigid tank contains 10 kg of water at 90°C . If 8 kg of the water is in the liquid form & the rest is in the vapor form, determine (a) the pressure in the tank & (b) the volume of the tank ?!

(a) sat'd table

$$T = 90^\circ\text{C} \rightarrow P = 70.183 \text{ kPa}$$

(b) $V = ?!$ (total volume)

$$V = V_F + V_g = m_F V_F + m_g V_g$$

$$= 8 (0.001036) \frac{\text{m}^3}{\text{kg}} - 2 (2.3593) \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$$

← من الجدول

$$= 4.73 \text{ m}^3$$

OR

$$V = V_F + x V_{Fg}$$

$$= 0.001036 \frac{\text{m}^3}{\text{kg}} + (0.2) (2.3593 - 0.001036) \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$$

$$= 0.473 \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$$

$$V = m \times v = 10 \times 0.473 = 4.73 \text{ m}^3$$

adar

ask :: believe & recieve

#Example (3-5):-

An 80 L vessel contains 4 kg of R-134a at a pressure of 160 kPa. Determine (a) the temperature, (b) the quality, (c) the enthalpy of refrigerant, (d) the volume occupied by the vapor phase.

(a) sat'd table (R-134a)

$$P = 160 \text{ kPa} \rightarrow T = -15.60^\circ \text{C}$$

$$(b) X = \frac{V - V_L}{V_g - V_L} = \frac{0.02 - 0.0007435}{0.12355 - 0.0007435} = 0.157$$

$$V = \frac{V}{m}$$

$$v = \frac{80 \times 10^{-3}}{4} = 0.02 \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$(c) h = h_F + x h_{fg} \\ = 31.8 \frac{\text{kJ}}{\text{kg}} + (0.157)(209.96) \frac{\text{kJ}}{\text{kg}} = 64.1 \text{ kJ/kg}$$

$$(d) V_g = m_g v_g = 0.628 \text{ kg} \times (0.12355) \frac{\text{m}^3}{\text{kg}} = 0.0776 \text{ m}^3$$

$$X = \frac{m_g}{m_t} \rightarrow m_g = X m_t = 0.157 \times 4 = 0.628 \text{ kg}$$

Reference state & Reference values :-

⇒ The values of u , h & s can't be measured directly, & they are calculated from measurable properties using the relations between properties.

⇒ However, those relations give the changes in properties, not the values of properties at specified states.

⇒ Therefore, we need to choose a convenient reference state & assign a value of zero for a convenient property or properties at that state.

The reference state for :-

⇒ water is the sat'd liq at triple point (0.01°C & 0.6117kPa)

↳ u_F & $s_F = 0$

↳ table (A-4)

↳ table (A-5)

⇒ R-134a is sat'd liq at -40°C → table (A-11)

↳ h_F & $s_F = 0$

⇒ Some properties may have negative values as a result of the reference state chosen.

⇒ Some times different tables list different values for some properties at the same state as a result of using a different reference state.

إذا غيرت الكمية يستغير
القيمة بس الفرق يكون نفسه
ask :: believe & recieve

⇒ However In thermodynamics we are concerned with the changes in properties, & the reference state chosen is of no consequence in calculations.

table (A-4)

$$U = 0 \quad S = 0$$



لما الـ U يتكون

zero أو الـ h يتكون

zero ما يعتبر أصغر التيش

مع بعض

ليس!



$$h = U + PV$$

$$U = 0$$

$$h \rightarrow (+)$$

$$h = 0$$

$$U \rightarrow (-)$$

لما U يتكون سالبة هذا يعني أنها أقل من الـ

reference

Example :-

(The use of steam tables to determine properties)

Determine the missing properties & the phase descriptions in the following table for water?

(a)

$T (^{\circ}C)$	$P (kPa)$	$u (kJ/kg)$	x	phase
120.21 $^{\circ}C$	200	$u = u_F + x u_{FG}$	0.6	mixture

لعلنا
interpolation

Table A-4

بجاء الحرارة
مبتدئة

بجاء u_F و u_{FG}
interpolation

$$= 1719.26 \text{ kJ/kg}$$

رقم بين 0 و 1

الطريقة
الأسهل نروح على
table (A-5)
وما يحتاج لـ
interpolation

Subject: Chapter 5

7/12/2021

(b)

T (°C)	P (kPa)	u (kJ/kg)	x	phase
125	232.23	1600	0.535	mix
↓ بروح على sat'd Temp	↓ بروح على sat'd pressure	↓ بمسلك هلي المبقة وبتوف مومعها نسبة ل u _g & u _f	$x = \frac{u - u_L}{u_g - u_L}$ ↓	↓ لأنو ل اجت بالغن

(Table A-4)

$$x = \frac{1600 - 524.83}{2534.3 - 524.83}$$

(c)

T (°C)	P (kPa)	u (kJ/kg)	x	phase
395.2	1000	2950	تركو فامني	superheated
↓ بين أروخ على ال table (A-6)	↓ بروح على sat'd pressure (table A-5)	↓ بلاطف انو أكبر من ال vapor	↓ يعني ببعل أطلع الخواص من ال sat'd table table (A-6)	↓ يعني ببعل أطلع الخواص من ال sat'd table table (A-6)
↓ بتوف حيقه وين مبعوده ويعمل interpolation	↓ عشان أستوف ال u			
عشان أوجد الحرارة بين (350 - 400) °C				

$$1 \text{ MPa} = 1000 \text{ kPa}$$

(d)

T (°C)	P (kPa)	u (kJ/kg)	x	phase
75	500	u & u _f at 75°C = 313.99	تركو فامني	subcooled liq
↓ بروح على أي جعمل مارج يغرق				↓ لور منا على Table (A-4) راج بلاطف انوا ببعل أعلى من ال الحرارة أقل من ال sat'd

ask :: believe & receive

Chapter 5

7 / 12 / 2021

(e)

Volumetric equations of state :-

=> A mathematical formula that relates the pressure (P), temperature (T), & specific volume (v) of a substance is called an equation of state (EOS).

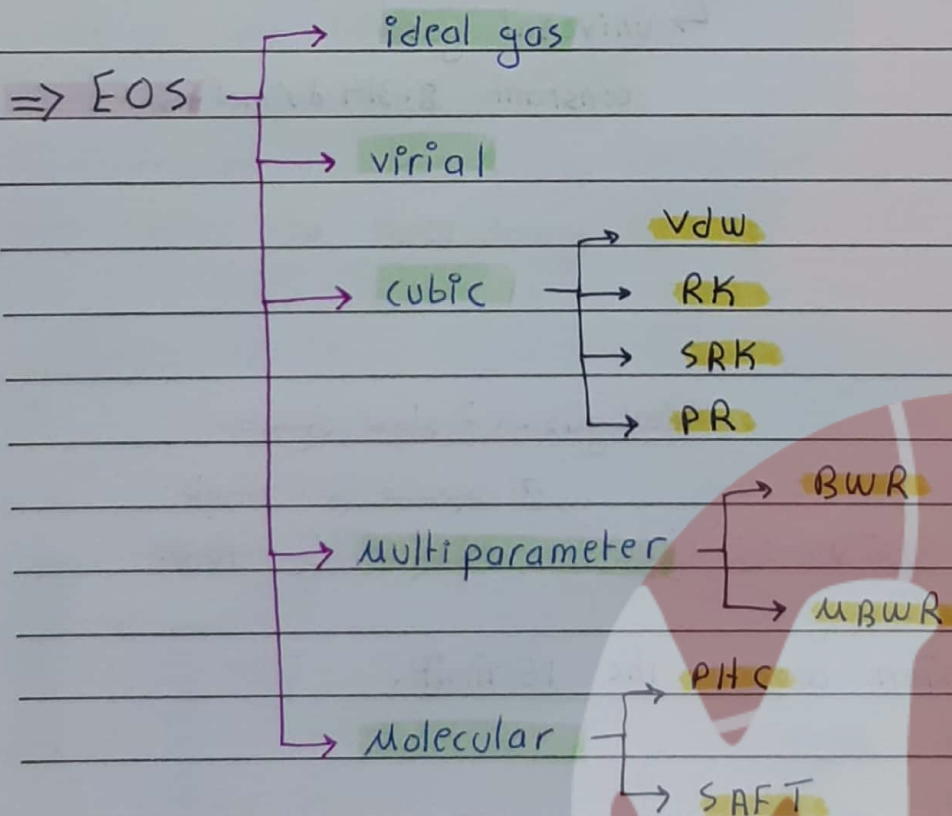
$$f(P, v, T) = 0$$

$$v = v(T, P)$$

للمعادني ال 3

Function مستغيرات

في التائين.



ask ; believe & recieve

Ideal gas (IG) EOS :-

=> The easiest yet the least accurate. → أبسط معادلة

=> apply to gas phase only. لكنها أعمل معادلة من حيث

الدقة لحساب الكميات

Two main assumptions :-

1- Molecular size is zero

2- No molecular Forces

ideal gas

high Temp

low pressure.

$$Pv = RT \rightarrow z = \frac{Pv}{RT} = 1$$

compressibility Factor

universal gas

constant 8.314 J / mol · K

لما تكون الحرارة عالية حجم
الجزيئات بالنسبة للوعاء

كثير صغيرة نغتر نغترها 0

ولأن الجزيئات تكون بعيدة كثير عن

بعض التالي ما في

molecular
Force

تحسين لمعادلة الـ ideal gas

باعتبار أنو عشوي

Force بين الجزيئات

Virial EOS :- (يعني قوة اللاصق)

=> A series expansion around the IG limit.

1- Pressure Form :-

$$Z = 1 + B'P + C'P^2 + \dots$$

→ B' = B / RT
ideal gas

$$B' = B / RT$$

$$C' = C / RT^2$$

2 - Volume Form :- second virial coefficient

$$Z = 1 + \frac{B}{V} + \frac{C}{V^2} + \dots$$

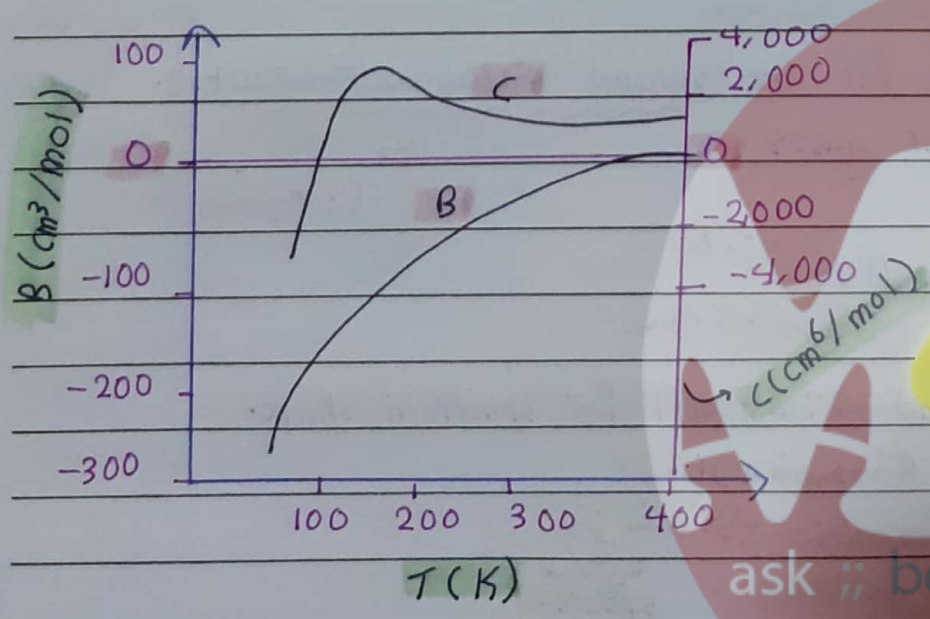
First virial coefficient $\rightarrow$ B
 second virial coefficient $\rightarrow$ C
 third virial coefficient $\rightarrow$ $D/V^3, E/V^4 \dots$

- $\Rightarrow$ More accurate than the IG EOS. $\rightarrow$ أدق من معادلة الغاز المثالي
- $\Rightarrow$ Applies to gas phase only. $\rightarrow$ لا ينطبق على السائل

Virial coefficients :- The virial coefficients are function of temperature only. They are related to molecular forces from statistical mechanics.

- $B \rightarrow$ related to two body interactions. $\rightarrow$ بين جزيئين
- $C \rightarrow$ related to three body interactions & so on. $\rightarrow$ بين كل 3 جزيئات

Effect of T on Virial coefficients :-



$B(-ve) \quad Z < 1$
 (attractive forces)
 $B(+ve) \quad Z > 1$
 (repulsive forces)
 $B = 0 \quad Z = 1$
 attractive = repulsive

ask ; believe & recieve

بنلاحظ لها تفلح لفوق

سوي (B) مينة B

يعترب من ال zero وهذا

يعني $Z=1$ attractive = repulsive

وهذا لا يعني انه

ideal

كل ال Ideal gas

$Z=1$ بس من

كل $Z=1$ يتكون Ideal

معنى Ideal ومعنى لا

Z

↓

dimension

less

حت الصغر حتم B سالبة

$Z=1 + \frac{B}{V} \rightarrow (-)$

أقل من واحد

$V \rightarrow (+)$

فوق الصغر لو طلعت أكثر B موجبة

$Z=1 + \frac{B}{V} \rightarrow (+)$

$V \rightarrow (+)$

أكبر من واحد

Boyle's temp :-

$B=0, Z=1$

attractive = repulsive

$B (cm^3/mol) < (cm^6/mol^2)$

$D (cm^9/mol^3) \dots$

هكذا

Pitzer's Correlation for the second virial coefficient :-

=> Applies to non-polar gases.

كيف تحسبه؟

$$Z = 1 + \frac{BP}{RT} = 1 + \hat{B} \frac{Pr}{Tr} \rightarrow \frac{P/P_c}{T/T_c}$$

second virial coeff for spherical shape.

$$\hat{B} = \frac{BP_c}{RT_c} = B^0 + \omega B^1 \rightarrow \text{مقدار التبع}$$

reduced second virial coeff.

acentric Factor

لأنه شكل الكوكب ما يكون sphere.

ask believe & recieve

$$B^0 = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}}$$

$$B^1 = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}}$$

→ بتلافيف انو

B^0 & B^1

Function's of Temp

$$Z = Z^0 + w Z^1$$

$$Z^0 = 1 + B^0 \frac{P_r}{T_r}$$

$$Z^1 = B^1 \frac{P_r}{T_r}$$

بتلافيف عمان كل ما بعدنا
النقاط بتبعد عن الخواص
بس لما نغوب بتبقي كثير
حتى بيبقى ، للسهولة بتقدر تستعمل
virial EOS وراج تكون دقيقة
دقيقة → virial EOS
لغاية $\frac{1}{2} P_c$

في curve بالسلايدان

يحتوي على خواص ونقاط

← الخواص :-

compressibility factor

الحسوب من virial EOS

← النقاط :- Z الحسوب من

lee/kesler correlation

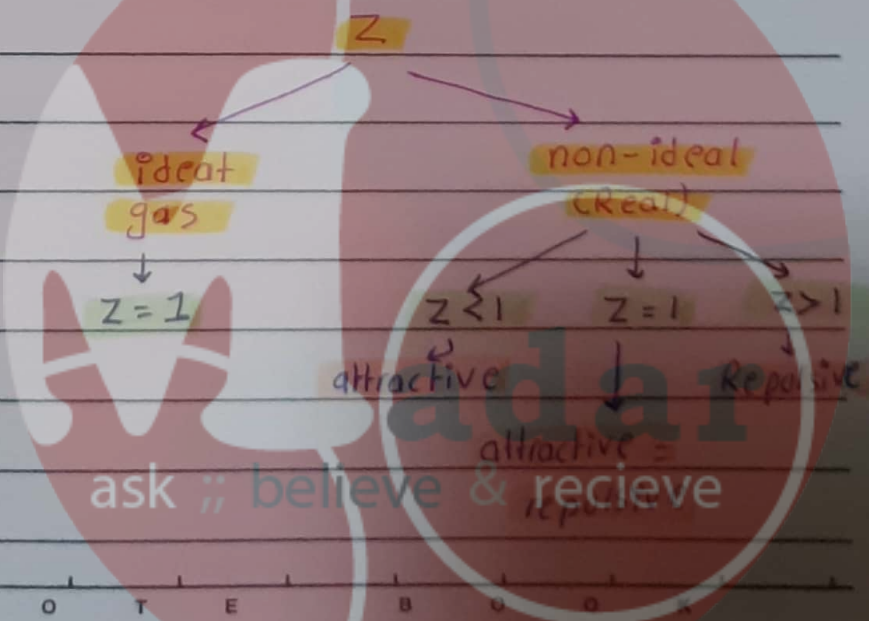
Generalized Compressibility Factor chart :-

⇒ The compressibility factor Z can be thought of as the ratio of the volume of the nonideal (real) gas to that of an ideal gas at the same condition.

الحجم الحقيقي للغازات عند

$$Z = \frac{(P_r V_r)}{(R T_r)} = \frac{V_{\text{non ideal}}}{V_{\text{ideal gas}}}$$

$$P_r = Z R T_r$$



$Z < 1 \rightarrow$ attractive

العلاقة عكسية بين
الضغط والحجم ، يعني زيادة
الضغط ينزل الحجم بشكل أكبر من
زيادة الضغط لأن العلاقة بين V و P
غير خطية ، لو كانت خطية كان
ما راح يغير .

لو ضاعفت الضغط

الحجم راح يقل لنصفه

أعلى من الضغط

$$Z = \frac{PV}{RT} \rightarrow (2P) \cdot V$$

لازم ينزل تحت
الضغط عشان حاصل القرب

يكون أهل

من
واحد

باتالي السلوك الطبيعي

أنو الجزيئات بتبعد عن

بعض (Repulsive)

على مسافات صغيرة وبتقارب عالي
الحجم بغير غير قابل للانضغاط
بهاى الحالة Repulsive

$Z > 1$

جفتحات $Z < 1 \rightarrow$

نسبياً قليلة .

= أحياناً الزيادة في

الضغط لا تؤدي لفتحان كبير في

الحجم ، لو ضغطت system معها زدت

الضغط راح أكادها أنو

الجزيئات راح

تقرب

زيادة الضغط لا
يقابلها فتحان كبير

بالحجم

$$Z = \frac{PV}{RT}$$

حاصل القرب
 $PV > 1$

adar

ask :: believe & recieve

Corresponding states principle (CSP) :-

=> The Z factor for all gases is approximately the same at the same reduced pressure (P_r) & temperature (T_r).

$$Z = Z(T_r, P_r)$$

=> This is the two parameter CSP.

=> The chart is for the majority of hydrocarbon gases with $Z_c \approx 0.27$.

بالـ chart ي
البيانات يكتبي
ما أعرف T_r و P_r و بعض
النظر عن اعلاة Z للغاز
لازم تكون مثل بعض ، مباشرة
يقاطع P_r مع T_r
و بعض
 Z

Van der Waal's (vdW) EOS :-

=> Developed in 1873.

=> vdW relaxed the assumptions of the ideal gas :-

- 1- Molecules do have a volume.
- 2- Molecules do have intermolecular forces that are manifested as a pressure exerted on the container wall.

=> The First EOS to apply for both the vapor & liquid phases.

ask ; believe & recieve

$$P = \frac{RT}{v-b}$$

$$- \frac{a}{v^2}$$

energy parameter
attractive.

Repulsive.

يصحح
حجم الجزيئات

حجم الجزيئات على
infinite pressure.

$$(v-b)$$

↓
يقبل الحجم المتاح

للجزيء عشان يتحرك داخل
الوعاء يعني v يقبل الحجم الكلي
للوعاء ، b يقبل الجزيئي يشغلو
الجزيء.

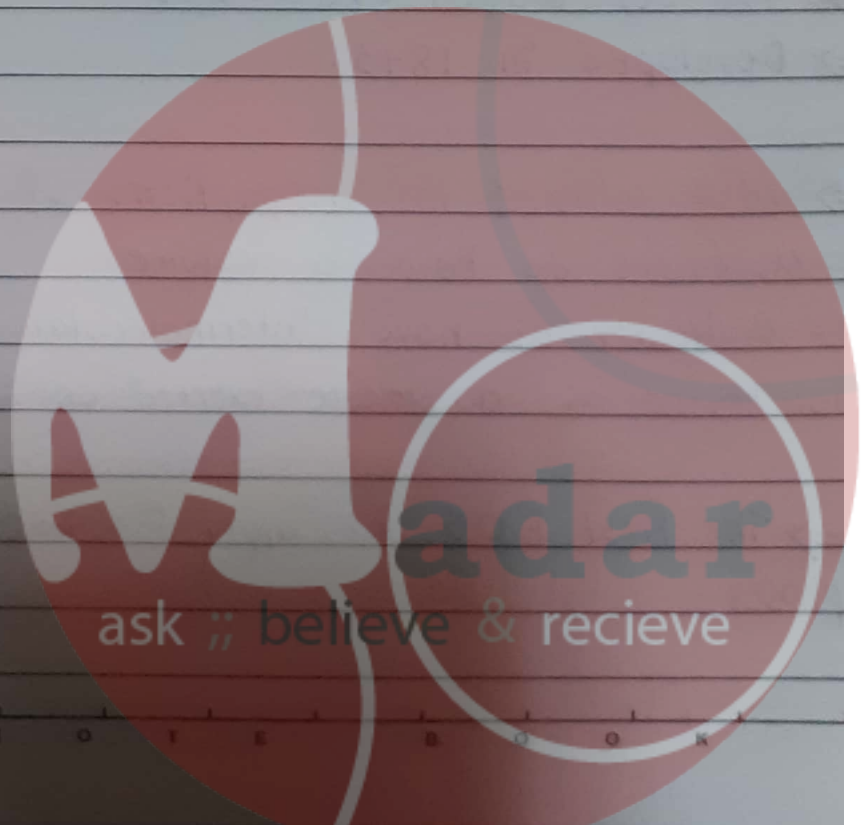
لها الجزيئات تحبب

يحدار الوعاء راج

يزيد الضغط

وهذا يعني ليس الإشارة

سالبة



$$P = \frac{RT}{v-b}$$

$$- \frac{a}{v^2}$$

Repulsive.

energy parameter

attractive.

يصبح

حجم الجزيئات

حجم الجزيئات على

infinite pressure.

$$(v-b)$$

يقلل الحجم المتاح

للجزيء عشان يتحرك داخل الوعاء يعني v يقلل الحجم الكلي للوعاء b يقلل الجزيئي يشغل الجزيئي.

لها الجزيئات تحبها

يحدار الوعاء راح

يزيد الضغط

وهذا يعني ليس الإشارة

سالبة

vdw EOS Parameters :-

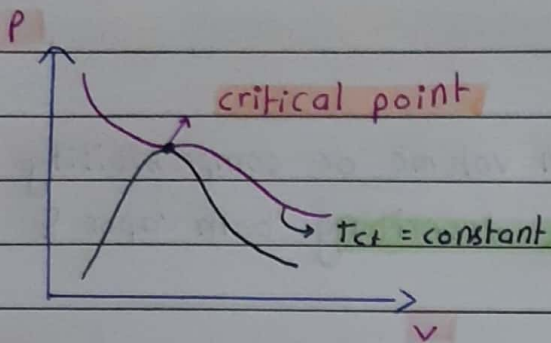
=> vdw EOS has two parameters :-

1- A volume correction called covolume (b)

2- A pressure correction called energy parameter (a)

=> substance specific.

ask , believe & recieve



→ critical point :-

↓
inflection point

اعتمد عليها vdW بشأن
يوجد (a, b)

النقطة يلي عندها

$$\left[\frac{P(x)}{P(x)} \right] = 0$$

⇒ obtained from the conditions
at critical point :-

$$\left(\frac{\partial P}{\partial V} \right)_{T=T_c} = \left(\frac{\partial^2 P}{\partial V^2} \right)_{T=T_c} = 0$$

$$a = \frac{27}{64} \frac{(RT_c)^2}{P_c}$$

$$b = \frac{1}{8} \frac{RT_c}{P_c}$$

$$P = \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{V^2}$$

$$\frac{\partial P}{\partial V} = -\frac{RT}{(V-b)^2} + \frac{2a}{V^3} = 0$$

$$\frac{\partial^2 P}{\partial V^2} = \frac{(V-b)^2(0) + 2RT(V-b)}{(V-b)^4} - \frac{2 \times 3 a V^2}{V^6} = 0$$

$$= \frac{2RT}{(V-b)^3} - \frac{6a}{V^4} = 0$$

ما يستعمل معادلة

vdW

لأنها من دمج معادلة

التي يلي راج تطلع لا يكون راج

يكون عندي error عالية

لأنه يفرق

a & b
constant

هناك هناك عندي

معادلتين بجهولين (a & b)

كلهم ويتطلع المعادلتين لي فوق

$$- \frac{2 \times 3 a V^2}{V^6} = 0$$

Cubic EOS :- $\rightarrow$ معادلات أفقية
 vDW في

$\Rightarrow$ vDW is the first cubic EOS (in volume or compressibility factor) successful in qualitatively describing both vapor & liquid phases.

$\Rightarrow$ Yet, it is not accurate.

$\Rightarrow$ Various modifications :-

1- 1949 Redlick - Kwong (RK) EOS : energy parameter, a , is function of T .

2- 1972 Soave - RK (SRK).

3- 1976 Peng - Robinson (PR).

Redlick - Kwong (RK)

$\frac{RT}{(V-b)}$ $\rightarrow$ repulsive

$$P = \frac{RT}{(V-b)} - \frac{a/\sqrt{T}}{V(V+b)}$$

$$a = 0.42748 \frac{(RT_c)^2 \sqrt{T_c}}{P_c}$$

$$b = 0.08664 \frac{RT_c}{P_c}$$

ask ;; believe & recieve

Soave - Redlick - Kwong (SPK)

$$P = \frac{RT}{v-b} - \frac{a(T)}{v(v+b)}$$

عشان أستغل باي

المعادلات بتحتاج w & T_c & P_c

$$a(T) = 0.42748 \frac{(RT_c)^2}{P_c} - \alpha(T)$$

$$b = 0.08664 \frac{RT_c}{P_c}$$

$$\sqrt{\alpha(T)} = 1 + \frac{K}{\sqrt{T}} \left(1 - \sqrt{\frac{T}{T_c}} \right)$$

$$K = 0.480 + 1.57w - 0.176w^2$$

acentric Factor

Peng - Robinson (PR)

بمعنى شكل ال molecule
بيلعب دور

$$P = \frac{RT}{v-b} - \frac{a(T)}{v(v+b)+b(v-b)}$$

$$a(T) = 0.45724 \frac{(RT_c)^2}{P_c} - \alpha(T)$$

$$b = 0.07779 \frac{RT_c}{P_c}$$

$$\sqrt{\alpha(T)} = 1 + \frac{K}{\sqrt{T}} \left(1 - \sqrt{\frac{T}{T_c}} \right)$$

$$K = 0.37464 + 1.5422w - 0.26992w^2$$

*
**

$T, v \rightarrow P$ الأسهل

$T, P \rightarrow v$ الأصعب

$v, P \rightarrow T$ لأن v متغيرة

بمعنى راح أحتاج

trial & error

ask : believe & recieve

S T A R S N O T E B O O K

$$P = \frac{RTV^2}{v^2(V-b)} - \frac{a(V-b)}{v^2(V-b)}$$

↓

$$P V^2(V-b) = RTV^2 - aV + ab$$

$$V^3 - \frac{V^2(Pb + RT)}{P} + \frac{aV}{P} - \frac{ab}{P} = 0 \rightarrow \text{بناءً على عشان أوجد } V \text{ ، يحتاج}$$

trial & error

Cubic EOS Coefficients :-

$$Z^3 + \alpha Z^2 + \beta Z + \gamma = 0$$

vdW

SRK

PR

α	$-1 - B$	-1	$-1 + B$
B	A	$A - B - B^2$	$A - 2B - 3B^2$
γ	$-AB$	$-AB$	$-AB + B^2 + B^3$
Z_c	0.3750	0.3333	0.3074

$$A = \frac{aP}{(RT)^2}$$

$$B = \frac{bP}{RT}$$

initial Guess for solution :-

→ vapor : ideal gas ($Z=1$)

→ liquid : Reduced ($Z=B$) covolume

Reduced energy parameter

Reduced covolume

$A \rightarrow$ unit less

$$a \rightarrow \frac{(\text{Pressure})(\text{volume})^2}{(\text{mol})^2}$$

$B \rightarrow$ unit less

$$b \rightarrow \text{m}^3/\text{mol}$$

ask ; believe & recieve

Benedict - Webb - Rubin (BWR) EOS :-

original (BWR)

$$P = \frac{RT}{V} + \left(B_0 RT - A_0 - \frac{C_0}{T^2} \right) \frac{1}{V^2} + \frac{bRT - a}{V^3} + \frac{a\alpha}{V^6} + \frac{c}{V^3 T^2} \times \left(1 + \frac{\gamma}{V^2} \right) e^{-\gamma/V^2}$$

↓ من أسهل المعادلات

لكنها معقدة وجيم

الثوابت مش معروفة لكل
المواد

Modified Benedict - Webb - Rubin (MBWR) EOS :-

Modified BWR (MBWR)

$$P = \sum_{n=1}^9 \frac{a_n}{V^n} + e^{-\gamma/V^2} \sum_{n=10}^{17} \frac{a_n}{(2n-17)} \quad , \gamma = 1/\rho_c^2$$

$$P = \sum_{n=1}^9 a_n \rho^n + e^{-\gamma \rho^2} \sum_{n=10}^{17} a_n \rho^{2n-17}$$

هذه المعادلات
ما بتعامل معكم
في

ask : believe & recieve

S T A R S N O T E B O O K

Example :-

Predict the **pressure** of nitrogen gas at $T = 175\text{ K}$ & $v = 0.00375\text{ m}^3/\text{kg}$ on the basis of (a) ideal gas equation of state (b) van der Waals equation of state (c) Beattie - Bridgeman equation of state (d) Benedict - Webb - Rubin equation of state. Compare the values obtained to the experimentally determined value of 10000 kPa.

(a) $Pv = RT$

$$P = \frac{RT}{v} = \frac{(0.2968 \text{ kPa} \cdot \text{m}^3 / \text{kg} \cdot \text{K}) (175 \text{ K})}{0.00375 \text{ m}^3 / \text{kg}}$$

$$= 13851 \text{ kPa}$$

$$\text{error} = \left| \frac{10000 - 13851}{10000} \right| \times 100\% = 38.5\%$$

error
كبيرة

(b)

$$P = \frac{RT}{v-b} - \frac{a}{v^2} = 9471 \text{ kPa}$$

$$a = 0.175 \text{ m}^6 \cdot \text{kPa} / \text{kg}^2 \rightarrow \text{مستقيمات}$$

$$b = 0.00138 \text{ m}^3 / \text{kg} \rightarrow \text{انحدارات}$$

ask :: believe & recieve

$$\text{error} = 5.3\%$$

Subject :

Chapter 6

16, 12, 2021

(c)

$$P = 10110 \text{ kPa}$$

$$A = 102.29$$

$$B = 0.05378$$

$$C = 4.2 \times 10^4$$

$$\text{error} = 1.1\%$$

(d)

$$P = 10009 \text{ kPa}$$

1

$$a = 2.54$$

$$A_0 = 106.73$$

$$b = 0.002328$$

$$B_0 = 0.04074$$

$$c = 7.379 \times 10^4$$

$$C_0 = 8.164 \times 10^5$$

$$\alpha = 1.272 \times 10^{-4}$$

$$y = 0.0053$$

$$\text{error} = 0.09\%$$

→ more accurate

ask :: believe & recieve

mixing → خلط

splitting → فصيل
↓

بدخل pipe واحد

و يطلع عندي 2 pipes

أو أكثر ما mix

بالعكس

heat exchangers :-

مبادلات حرارية ادا ابي

أسخن بتسخن واذا ابي

أبرد بتبرد

اذا ابي اتفق

phase change

vaporizer

condenser

↓
مبخر

↓
مكثف

Throttling valves :-

↓
فتحة

↓

↓
محبس

أو ضغط

اما بتسكو أو بتفتح

عشان نتحكم بالضغط

Turbines, compressors,
fan & pumps .

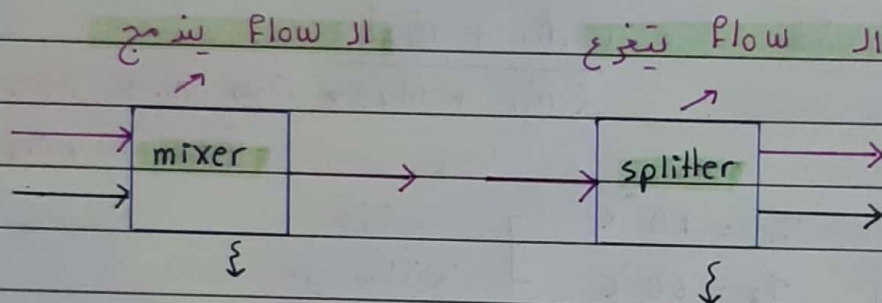
liquefaction :- التسييل

تسييل الغازات

Mixers & splitters :-

mixer :- the section where a mixing process, between different streams.

splitter :- the section at which a splitting process, for a single stream.



قد تكون الحرارة وال composition لكل stream داخل مختلفة و بس بطلع عنا stream واحد بحرارة و compos. معين.

الحرارة وال composition ما بتغير بس يلى بتغير Flowrate هو ال لأنو بصير عنا تفرع

First law of thermodynamic :-

$$(\Delta U + \Delta KE + \Delta PE)_{sys} = \dot{Q} - \dot{W} + \sum m_i (h_i + PE_i + KE_i)$$

steady state

area صغيرة heat transfer بالتالي ال قليل و بقدر أفرغ انو

$$\dot{Q} = 0$$

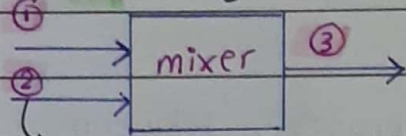
معدني ولا شكل لا work

مباشر تغير بالحرق

تغيرها قليل معارضة ب h

$$\sum m_i h_i = 0$$

$\dot{m}_1 = 3 \text{ kg/min}$ (الباردة)



$$\sum \dot{m}_i h_i = 0$$

$\dot{m}_2 = 2 \text{ kg/min}$ (السخنة)

$$\dot{m}_1 h_1 + \dot{m}_2 h_2 - \dot{m}_3 h_3 = 0$$

↓

$$h_3 = \frac{\dot{m}_1 h_1 + \dot{m}_2 h_2}{\dot{m}_3} = \frac{\dot{m}_1 h_1 + \dot{m}_2 h_2}{(\dot{m}_1 + \dot{m}_2)} \rightarrow \text{From mass balance}$$

$$\dot{m}_3 = \dot{m}_1 + \dot{m}_2$$

$$\dot{m}_1 = 3 \text{ kg/min} \quad T_1 = 10^\circ \text{C}$$

$$\dot{m}_2 = 2 \text{ kg/min} \quad T_2 = 60^\circ \text{C}$$

منغية

في ساخنة

وباردة

$$h_2 = c_p (T_2 - T_R)$$

$$h_1 = c_p (T_1 - T_R)$$

$$h_3 = c_p (T_3 - T_R)$$

Reference

$$c_p (T_3 - T_R) (\dot{m}_1 + \dot{m}_2) = \dot{m}_1 (c_p (T_1 - T_R) + \dot{m}_2 c_p (T_2 - T_R))$$

$$(\dot{m}_1 + \dot{m}_2) T_3 - (\dot{m}_1 + \dot{m}_2) T_R = \dot{m}_1 T_1 - \dot{m}_1 T_R + \dot{m}_2 T_2 - \dot{m}_2 T_R$$

$$(\dot{m}_1 + \dot{m}_2) T_3 = \dot{m}_1 T_1 + \dot{m}_2 T_2$$

$$T_3 = \frac{\dot{m}_1 T_1 + \dot{m}_2 T_2}{(\dot{m}_1 + \dot{m}_2)} = \frac{(3)(10) + (2)(60)}{5} = 30^\circ \text{C}$$

weighted average

5 بين الحارين

وأقرب للباردة لأنوال

Flow rate بالها أكبر

Subject:

Chapter 7

19 / 12 / 2021

$$T_3 = \frac{T_1 + T_2}{2} = \frac{10 + 60}{2} = 35^\circ\text{C} \rightarrow \text{في حال كانت}$$

الكتل نفسها تكون T_3 average

كلما زاد الـ Flow Rate
لواحد من الـ streams
الحرارة تنتسب باتجاهه
(الـ Flow rate الأكبر بسبب
الحرارة الطالعة باتجاهه)

هاد الحكي ينطبق
على الـ
sensible heat
يعني لما
يكون عندي
phase change

1 bar, 300°C, 1 kg/s

super heated

① vapor

②

sat'd liq

25°C

$\dot{m} = 2$



sat'd vap

1 bar

1 bar = 0.1 MPa

1 bar = 100 kPa

"D-superheater"

هاي الـ unit أهوتها

الكتلة

التي تدخل

لأدخال الـ

sat'd vap

التي تدخل عن الـ superheated

sat'd vapor عن طريق

أغلق الـ superheated مع liq

$$h_1 = 3074.5 \text{ kJ/kg}$$

Table (A-6)

$$h_2 = 104.83 \text{ kJ/kg}$$

Table (A-4)

$$h_3 = 2675.0 \text{ kJ/kg}$$

Table (A-5)

ask :: believe & recieve

S T A R S N O T E B O O K

mass balance :-

$$\dot{m}_1 + \dot{m}_2 = \dot{m}_3 \rightarrow \text{ما يقدر أحلها كلها لأنو عندي مجهولين}$$

energy balance :-

$$\dot{m}_1 h_1 + \dot{m}_2 h_2 = \dot{m}_3 h_3 \rightarrow \text{نحتاج نفون ال h وبعدين بتحل اكعاد لبتن}$$

$$\dot{m}_1 h_1 + \dot{m}_2 h_2 = (\dot{m}_1 + \dot{m}_2) h_3$$

$$\dot{m}_2 = \frac{\dot{m}_1 (h_3 - h_1)}{(h_2 - h_3)} = \frac{1 (2675 - 3074.5)}{(104.83 - 2675)} = 0.155 \text{ Kg/s}$$

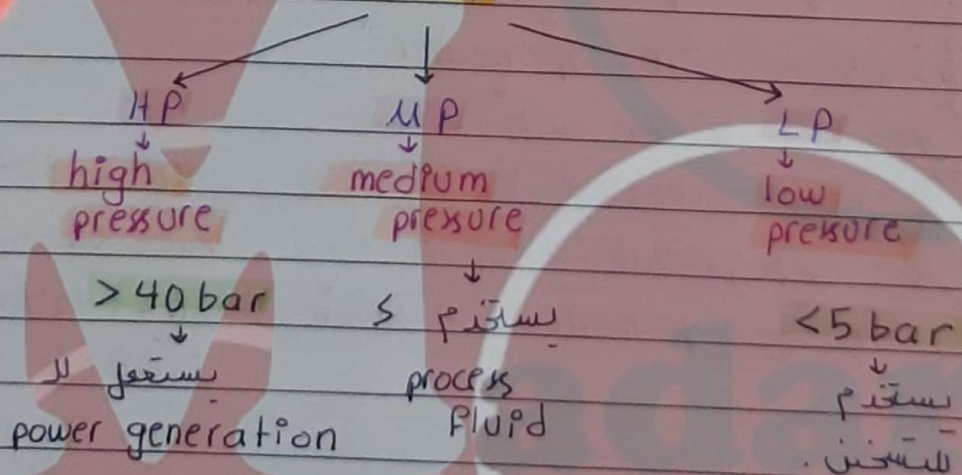
0.155 Kg من الماء على stream super heated

حتى أطلع

1.155 Kg من الماء sat'd vap

قدرت أبخر من بدون ما أدخل أي KJ من عندي ، تكوين البخار مكلف جدًا للصناعة.

steams



ينج كهرباء

ask ; believe & recieve

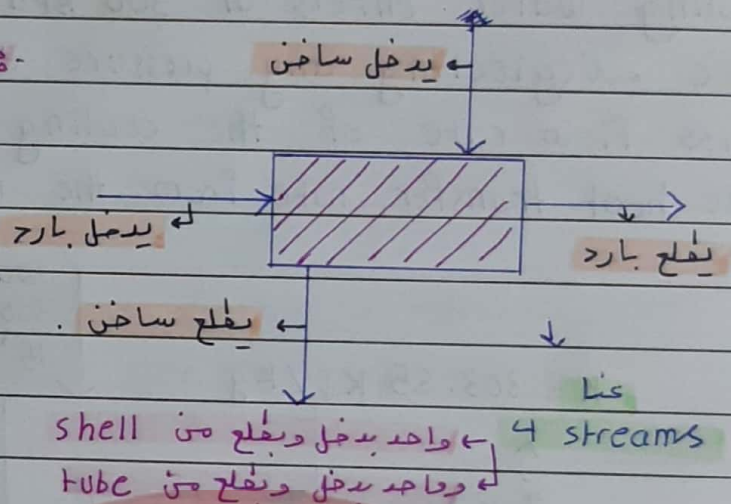
heat exchangers (HX) :- ما يغير اختلاف بين الحامى والبارد

=> heat exchangers are devices where two moving fluid streams exchange heat without mixing.

=> heat exchanged may be :-

1- sensible heat.

2- phase change heat.



التبادل الحرارى يحصل على السطح

$$(\Delta U + \Delta KE + \Delta PE)_{sys} = Q - W + \sum m_i (h_i + PE_i + KE_i)$$

$\downarrow$ steady state ما عنا ولا شكل work بنا

نُفْرَج على جهة وحدة يا ال shell كمال اُدرال tube كمال

$$Q + \sum m_i h_i = 0$$

$$Q + \dot{m} (h_{in} - h_{out}) = 0$$

$$\therefore Q = \dot{m} (h_{out} - h_{in}) = \Delta H \rightarrow \text{Balance on one side}$$

$$\therefore \Delta H = 0 \rightarrow \text{over all heat exchanger} \rightarrow \text{لأنو يلى يكسبو البارد}$$

Balance on HX هو نفسو يلى جُسر الساخن

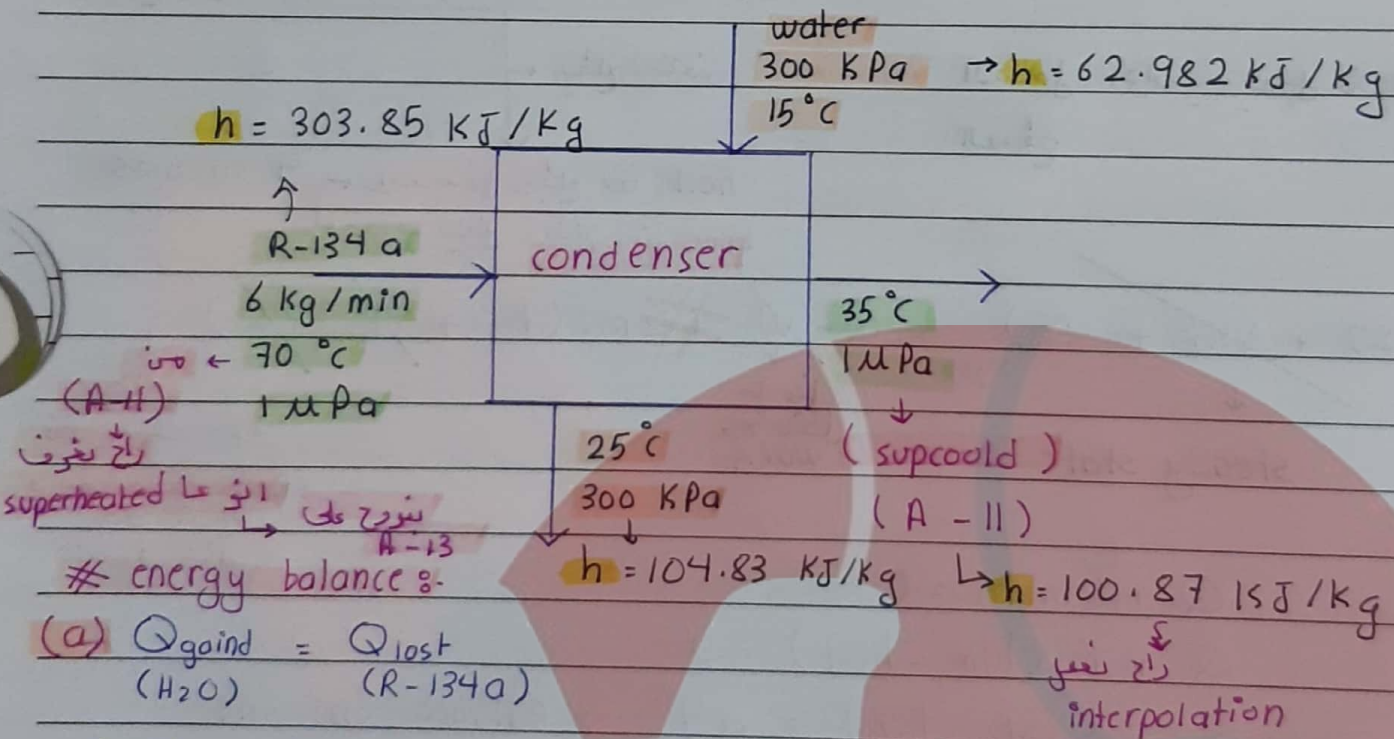
An idealized HX is assumed to be isobaric on each side pressure drop is set to zero. ($P_{in} = P_{out}$)

$$\Delta P = 0$$

ask ; believe & recieve

Example 8-

R-134a is to be cooled by water in a condenser. The refrigerant enters the condenser with a mass flow rate of 6 kg/min at 1 MPa & 70°C and leaves at 35°C. The cooling water enters at 300 kPa & 15°C and leaves at 25°C. Neglecting any pressure drops, determine (a) the mass flow rate of the cooling water required and (b) the heat transfer rate from the refrigerant to water.



energy balance :-

$$(a) \quad \dot{Q}_{\text{gain}} = \dot{Q}_{\text{lost}}$$

(H₂O) (R-134a)

$$\dot{m} \Delta h = \dot{m} \Delta h$$

$$\dot{m} (62.982 - 104.83) = (6) (100.87 - 303.85)$$

$$\dot{m} = 29.1 \text{ kg/min}$$

التي مشورت

latent heat of vaporization

sensible heat بالإضافة

ask :: believe & recieve

(b)

$$Q = \dot{m} (h_2 - h_1)$$

$$= 29.1 (104.83 - 62.982)$$

$$= 1218 \text{ kJ/min}$$

له موجية بس

R-134a راج تكون

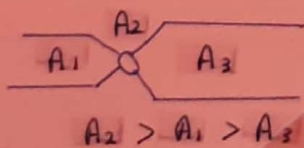
سالبة لان الحرارة اتاخذت منو

Throttling Processes :-

=> Throttling valves are any kind of flow - restricting devices that causes appreciable pressure drop in the fluid stream.

أحياناً احنا بنحتاج انو ننزل ضغط

ال stream



السرعة اكبر
ال 134 هفوت اعاده راج تزيه
السرعة عشان (PAV) يقل ثابتة
واذا زادت السرعة تزيه KE
بالتالي يقل
الضغط

الفكرة عشان اقلل الضغط
هي اني اقلل ال area

ونقل ال area يتم عن طريق :-

- 1- valve.
- 2- porous plug.
- 3- capillary tube.

لها اثرات ال valve برفع
وينزل جوامع مسار الفلويده
بالتالي يقلل ال area او
بزيدها .

ال porous مثل الاسفنجة تقلل
ال area

الأكثر استعمال والأفضل
هي ال valve عشان
التحكم بال area أفضل بزيه
أد بقلل وإذا الصمام خوب
بعد را غيروا لأن ثابت مكانو .

ask : believe & recieve

S T S N O T E O O K

⇒ Pressure drop (expansion) is usually accompanied by drop in the temperature.

تنزّل الضغط عادةً يرافقه
تنزّل الحرارة خاصةً لتأثير
أميل الغازات (أكثف الغازات)

⇒ Ideal gas is an exception since its temperature will remain the same. → (h-constant) since $h = h(T)$

⇒ if a saturated liquid is throttled to a lower pressure, some of the liquid vaporizes or flashes, producing a mixture of saturated liquid & saturated vapor at the lower pressure.

بقدر أنجز إذا بدون ما استخدم
طاقة عن طريق ما أنزل ضغطه
فجزء من السائل يتحول إلى vapor

⇒ Throttling of "wet" steam to sufficiently low pressure may cause the liquid to evaporate, or the vapor to become superheated.

ask ; believe & recieve

Analysis of Throttling processes :-

$$(\Delta U + \cancel{\Delta KE} + \cancel{\Delta PE})_{sys} = \cancel{Q} - \cancel{W} + \sum \dot{m} (h_i + \cancel{KE} + \cancel{PE})$$

$\downarrow$ steady state $\downarrow$ area rate of heat transfer $\downarrow$ معندي ولا شكل لا work $\downarrow$ تحليل في منطقة الخنق

$$\sum \dot{m}_i h_i = 0$$

$$\dot{m} (h_{in} - h_{out}) = 0 \quad h_{in} = h_{out}$$

* expansion occurs at constant enthalpy (isenthalpic)

Example :-

1 - steam at 1000 kPa & 300°C is throttled to 101.325 kPa (atmospheric pressure)

① $P = 1000 \text{ kPa}$
 $T = 300^\circ\text{C}$ } لو ضغط اى جود راج زلاط انو عنا superheated
 so $\rightarrow$ table (A-6)

$$h = 3051.6 \text{ kJ/kg} \rightarrow h_{in} = h_{out} = 3051.6 \text{ kJ/kg}$$

② $P = 101.325 \text{ kPa}$
 $T = 86$
 $h = 3051.6 \text{ kJ/kg}$ } بي اعرف ال phase وبيشوف h وبي superheated راج تفاج interpolation
 $\rightarrow$ table (A-6) $\rightarrow$ interpolation
 $T = 288.6^\circ\text{C}$

2- Throttling of wet steam to sufficiently low pressure causes the liquid to evaporate & the ~~pressure~~ vapor to become superheated. Thus if wet steam at 1000 kPa ($T_{sat} = 179.88^\circ\text{C}$) with quality of 0.96 is throttled to 101.325 kPa $\therefore$

wet steam

بعنى على

mix $\rightarrow$ sat'd (liq & vap)

① $P = 1000 \text{ kPa}$ } sat'd Pressure
 $T_{sat} = 179.88^\circ\text{C}$ } Table (A-6)

mix

$$H_1 = (0.04)(762.51) + (0.96)(2777.1)$$

$$H_1 = H_2 = 2696.5 \text{ kJ/kg}$$

② $P = 101.325 \text{ kPa} \rightarrow$ بنروح على

$T = ?$

$H = 2696.5 \text{ kJ/kg}$

(A-5) ديشوف

دين h راج تفلح

superheated

table (A-6) $\rightarrow$ interpolation

$T = 110.3^\circ\text{C}$

3- if a saturated liquid is throttled to a lower pressure, some of the liquid vaporizes or flashes, producing a mixture of saturated liq & saturated vapor at low pressure. Thus if saturated liquid water at (1000 kPa) $T_{sat} = 179.88^\circ\text{C}$ is Flashed to (101.325) kPa $T_{sat} = 100^\circ\text{C}$ $\therefore$

ask ; believe & recieve

Subject :

Chapter 7

23 / 12 / 2021

① $P = 1000 \text{ kPa}$
 $T = 179.88^\circ\text{C}$ } sat'd
 table (A-5)

$H_1 = H_2 = 762.51 \text{ kJ/kg}$

لبنوخت H لا
 liq

② $P = 101.325 \text{ kPa}$
 $T = 100^\circ\text{C}$
 $H = 762.51 \text{ kJ/kg}$ } لو رجا على
 table (A-5)
 انو H بتطلع بالنفس لالتالي

عنا mix

$X = \frac{h - h_F}{h_{Fg}} = \frac{762.51 - 419.06}{2256.5} = 0.152$

هاي القيمة

بتدل انو نسبة ال liq

أكبر وهاد الحكي منطقي لأنو H اقرب ل H_L

Example :-

Refrigerant - 134 a enters the capillary tube of a refrigerator as saturated liquid at 0.8 MPa & throttled to a pressure of 0.12 MPa . Determine X of refrigerant at final state and the T drop during a process?

① $P = 0.8 \text{ MPa} = 800 \text{ kPa}$
 sat'd liq } table
 (A-12)

$T = 31.31^\circ\text{C}$

$h_L = 95.48 \text{ kJ/kg} \rightarrow H_1 = H_2 = 95.48 \text{ kJ/kg}$

ask ; believe & recieve

S T A R S N O T E B O O K

② $P = 0.12 \text{ MPa} = 120 \text{ kPa}$ } table
mix (A-12)

$T = -22.32^\circ\text{C}$

$X = \frac{h - h_f}{h_{fg}} = \frac{95.48 - 22.47}{214.52} = 0.34$

Temp drop = $\Delta T = T_2 - T_1 = -22.32 - 31.31 = -53.63^\circ\text{C}$

Joule - Thomson coefficient μ :-

$\Rightarrow$ Throttling a real gas from conditions of moderate temperature and pressure usually results in a temperature decrease. Under what conditions would an increase in temperature be expected?!

$\rightarrow$ The sign of the temperature change is determined by the sign of the derivative.

$\mu = \left(\frac{\partial T}{\partial P} \right)_H = - \left(\frac{\partial T}{\partial H} \right)_P \left(\frac{\partial H}{\partial P} \right)_T = - \left(\frac{\partial H}{\partial T} \right)_P^{-1} \left(\frac{\partial H}{\partial P} \right)_T$

$= \frac{RT^2}{C_P P} \left(\frac{\partial Z}{\partial T} \right)_P$

مشتقة الـ

compressibility Factor

المشتقة لـ T عند
constant P

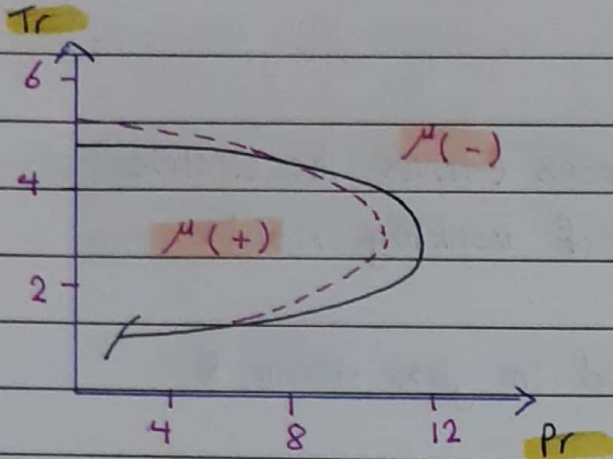
أديس

الحرارة بتزول

مع تنزل P على

constant H

ask ; believe & recieve



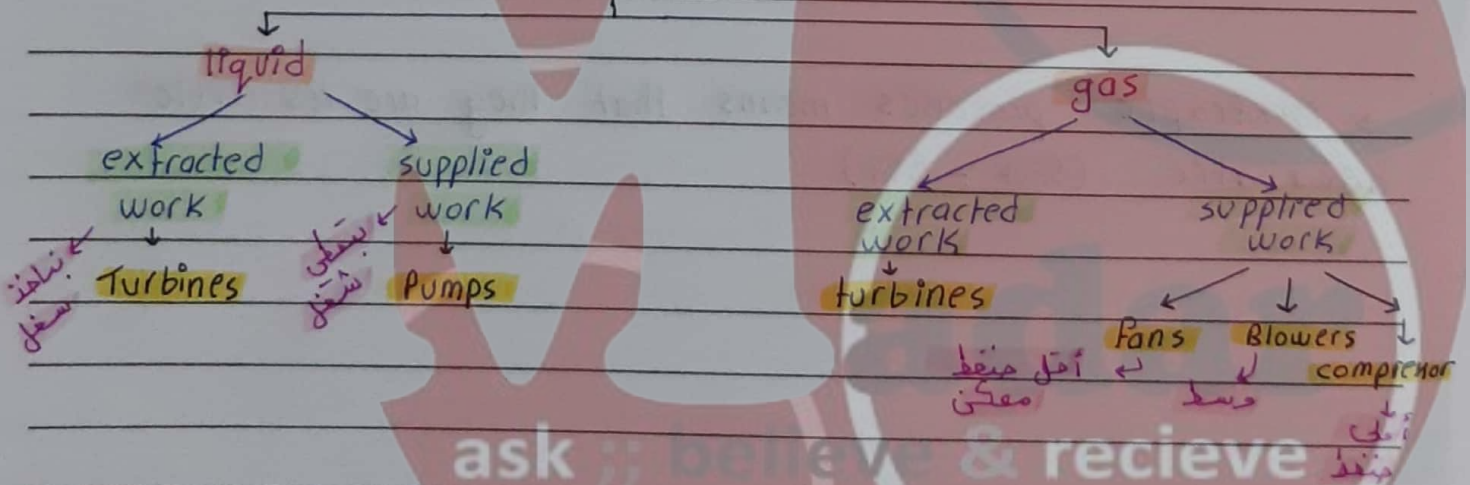
$\mu(+)$
كلما ما كان عشي
drop $\downarrow$ P يكون عشي
drop $\downarrow$ T
 $\mu(-)$
كلما قل drop P يتزايد
الحرارة.

$\mu(-)$
تحصل على القرون المعروفة
بما (P_T, T_L) أو (P_L, T_T)
مهم في تسيل الغازات ليس صعب
تسييلها مثل الهواء الغازات الطبيعية
 O_2, He, H_2

Fluid Movers :-

Fluid movers

الأشياء
التي تنقل الفلويده



ask :: believe & recieve

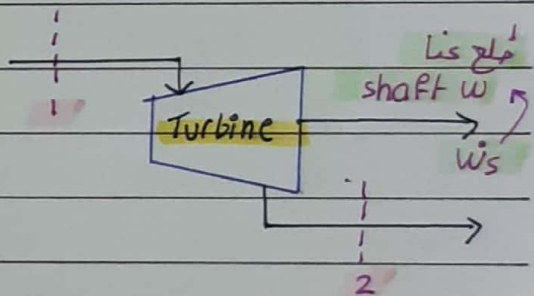
Turbines (Expanders) :-

⇒ turbine is a device to produce work (drives the electric generator) by reducing the pressure of working fluid.

→ The turbine is most commonly found in gas, steam & hydroelectric power plants.

Inlet stream is called driving fluid.

outlet stream is called exhaust.



Analysis of Turbines

$$(\Delta U + \cancel{\Delta PE} + \cancel{\Delta KE}) = \cancel{Q} - \dot{W} + \dot{m} \sum h_i + \cancel{KE} + \cancel{PE}$$

$\downarrow$ sys $\downarrow$ $\downarrow$ $\downarrow$

steady state معروف
معرفة تغيرها هاتين In & out
على نفس الارتفاع مقارنته مع changes of enthalpy

$$\circ \circ \dot{W}_S = -\dot{m} (h_{out} - h_{in})$$

→ isentropic processes means that they are reversible adiabatic ($S_{out} = S_{in}$)

Analysis of turbines (2) :-

⇒ The isentropic shaft work ($\dot{W}_s$) is maximum that can be obtained from an adiabatic turbine.

$$\dot{W}_s (\text{isentropic}) = \Delta h_s$$

→ Actual work produced by turbine ($\dot{W}$) is less than the isentropic ($\dot{W}_s$) work.

⇒ turbine efficiency (Range 0.7 - 0.8)

$$\eta = \frac{\dot{W}}{\dot{W}_s (\text{isentropic})} = \frac{\Delta h}{\Delta h_s} \quad \text{تقريباً } 0.75$$

التوربينات الواقعية
الكفاءة إليها تكون
أقل من تلك الـ
work for
isentropic

ask :: believe & recieve

Analysis of turbines (2) :-

⇒ The isentropic shaft work ($\dot{W}_s$) is maximum that can be obtained from an adiabatic turbine.

$$\dot{W}_s (\text{isentropic}) = \Delta h_s$$

→ Actual work produced by turbine ($\dot{W}$) is less than the isentropic ($\dot{W}_s$) work.

⇒ turbine efficiency (Range 0.7 - 0.8)

$$\eta = \frac{\dot{W} \rightarrow \text{actual work}}{\dot{W}_s (\text{isentropic}) \rightarrow \text{ideal work}} = \frac{\Delta h}{\Delta h_s}$$

تقريباً 0.75

التوربينات الواقعية
الكفاءة إليها يتكون
أقل من تلك الـ
work for
isentropic



The power output of an adiabatic steam is $5 \mu W$, and the inlet and exit conditions of steam are as shown 2!.

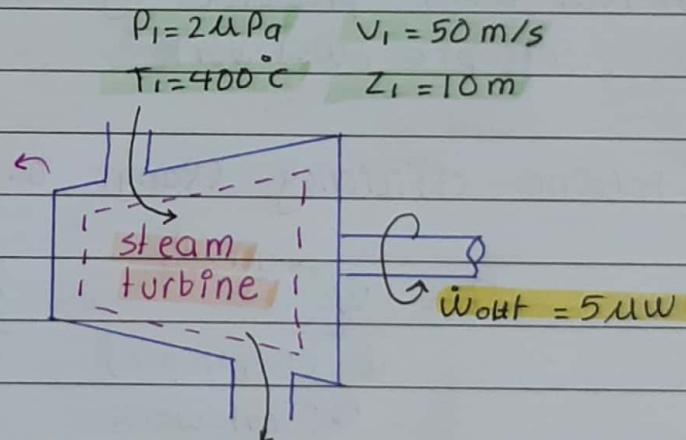
- Compare the magnitudes of Δh , ΔK_e , ΔP_e :-
- Determine the work done per unit mass of the steam flowing through the turbine :-
- Calculate the mass flow rate of the steam :-

* steady flow process :-

$$\Delta m_{cv} = 0$$

$$\Delta E_{cv} = 0$$

medium pressure steam



inlet stream :-

$$P = 2 \text{ MPa} \quad T = 400^\circ\text{C}$$

$$P_2 = 15 \text{ kPa} \quad V_2 = 180 \text{ m/s}$$

$$x_2 = 90\% \quad Z_2 = 6 \text{ m}$$

في الغالب

gas turbine

superheated steam, Feed

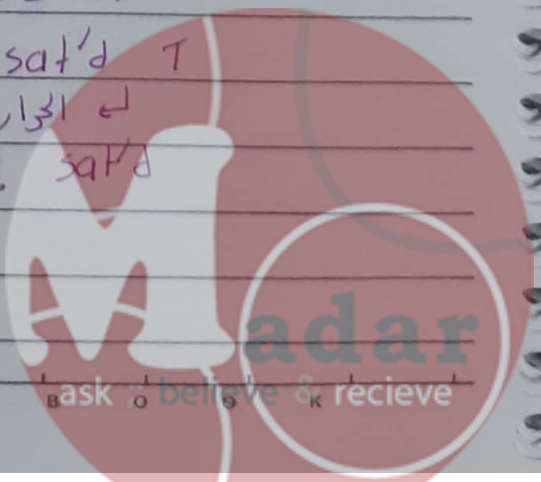
Table (A-6) $\rightarrow P = 2 \text{ MPa} (212.38^\circ\text{C})$

sat'd T

للمحور يتي عن (400°C) أعلى من

superheated sat'd

$$400^\circ\text{C} \rightarrow h_1 = 3248.4 \text{ kJ/kg}$$



outlet stream :-

$$P = 15 \text{ kPa} \quad x = 90\%$$

عن
مبذبة يعرف انو
quality
saturated

Table (A-5) $\rightarrow P = 15 \text{ kPa}$

$$\begin{aligned} h_L &= 225.94 \text{ kJ/kg} \\ h_g &= 2598.3 \text{ kJ/kg} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} h_2 &= h_F + x_2 h_{Fg} \\ &= 225.94 + (0.9)(2372.3) = 2361.01 \text{ kJ/kg} \end{aligned}$$

(a)

1- Δh ؟!

$$\Delta h = h_2 - h_1 = 2361.01 - 3248.4 = -887.39 \text{ kJ/kg}$$

2- ΔKe ؟!

$$\Delta Ke = \frac{V_2^2 - V_1^2}{2} = \frac{(180)^2 - (50)^2}{2} \times \left(\frac{1 \text{ kJ/kg}}{1000 \text{ m}^2/\text{s}^2} \right) = 14.95 \text{ kJ/kg}$$

3- ΔPe ؟!

$$\Delta Pe = g(Z_2 - Z_1) = (9.81)(6 - 10) \left(\frac{1 \text{ kJ/kg}}{1000 \text{ m}^2/\text{s}^2} \right) = -0.04 \text{ kJ/kg}$$

(b)

$$\begin{aligned} W &= - \left((h_2 - h_1) + \frac{V_2^2 - V_1^2}{2} + g(Z_2 - Z_1) \right) = -(\Delta h + \Delta Ke + \Delta Pe) \\ &= -(-887.39 + 14.95 + (-0.04)) = 872.48 \text{ kJ/kg} \end{aligned}$$

specific
work

ask :: believe & recieve

► Subject : chapter 7

26 / 12 / 2021

(c)

$$\dot{m} = \frac{\dot{W}_{out}}{w_{out}} = \frac{5000 \text{ kJ/s}}{872.48 \text{ kJ/kg}} = 5.73 \text{ kg/s}$$



Compressors :-
 → The compressor is a device to increase the pressure of a gas stream.

inlet stream → suction.

outlet stream → discharge.

compression ratio :- The ratio between the pressures on the discharge and suction.

→ To achieve high compression ratios, compressors are operated in a multistage operation with intercooling.

→ Typical compression ratios are in order of 3 for a single stage. (3 - 9)

↓
 الضغط في طالع
 (3 → 9) أنماط الضغط في داخل

Analysis of compressors :-

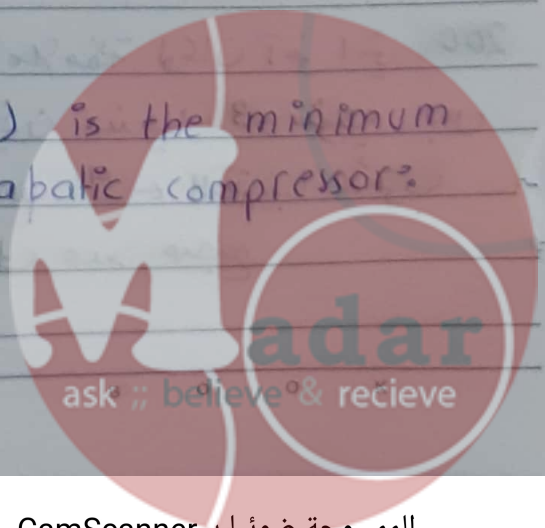
Q & PE & KE → negligible

$W < 0$ (negative) → imported upon the system.

$$\dot{W}_s = -\dot{m}(h_{out} - h_{in})$$

→ The isentropic shaft work ($\dot{W}_s$) is the minimum that can be supplied to an adiabatic compressor.

$$\dot{W}_s (\text{isentropic}) = \Delta h_s$$



An idealized compressor is assumed to be isentropic entropy at the inlet & outlet is the same.

Analysis of compressors (2) :-

→ Actual compressors require work (W) greater than isentropic (W_s)

compressor efficiency (0.7 - 0.8)

$$\eta = \frac{\dot{W}_s \text{ (isentropic)}}{\dot{W}} = \frac{\Delta h_s}{\Delta h}$$

Compression of ideal gases :-

⇒ Assume that the gas to be compressed is an ideal gas with constant heat capacity. Also, assume that the compression is reversibly adiabatic (isentropic).

$$\Delta S = c_p \ln \frac{T_2}{T_1} - R \ln \frac{P_2}{P_1}$$

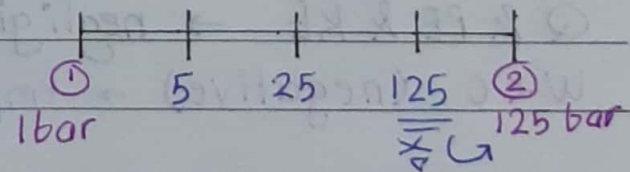
Isentropic
بلي طالع

ratio = 125 bar

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

بلي طالع
بلي داخل

compression ratio



* ملاحظة لو كان آخر اسي 200

← لنفرض بدي ال Ratio

راح يكون عندي 3 و شوي بس

تكون 5 بكل stage

بعترهم 4 ← التقريب لأقرب

بالتالي راح يكون عندي

أعلى عند جميع

3 stage

Example :-

If methane (assumed to be in its ideal gas state) is compressed adiabatically from 20°C & 140 kPa to 560 kPa , estimate the work requirement & the discharge temperature of the methane. efficiency is 0.75 . Solve this problem assuming constant heat capacity for methane then solve using a temperature dependent heat capacity?!

$$\frac{P_2}{P_1} = 4 \quad \eta = 0.75$$

$$\text{ideal gas} \rightarrow \frac{5}{2} R = 20.785 \text{ J/mol} \cdot \text{K}$$

$$T_2 = T_1 \left(\frac{P_2}{P_1} \right)^{R/C_p} = 293.15 \left(\frac{560}{140} \right)^{8.314/19.89}$$

↓
هاد ثرميني
احسب C_p من الـ

$$= 523.3 \text{ K}$$

appendix A-2

$$w_s = -19.89 (523.3 - 293.15) = -4577.7 \text{ J/mol}$$

(isentropic)

$$\rightarrow -C_p(\Delta T)$$

كلما زاد الضغط
يزيد الشغل

$$\Delta S = 20.785 \ln \left(\frac{523.3}{293.15} \right) - 8.314 \ln 4$$

$$= 9.84 \text{ J/mol} \cdot \text{K}$$

← لازم حاليًا موجبة

لأن ΔS (S) تزيد بأي
process.



For the temperature-dependent heat capacity :-

$$\Delta S = C_p \ln T_2/T_1 - R \ln P_2/P_1 = 0$$

$$= (a + bT + cT^2 + dT^3) \ln T_2/T_1 - R \ln P_2/P_1 = 0$$

$$\dot{w}_s \text{ (isentropic)} = \int_{T_1}^{T_2} C_p dT = \int_{T_1}^{T_2} (a + bT + cT^2 + dT^3) dT$$

$$= \left(aT + \frac{1}{2} bT^2 + \frac{1}{3} cT^3 + \frac{1}{4} dT^4 \right) \Big|_{T_1}^{T_2} = -3652.1 \text{ J/mol}$$

by trial & error

$$T = 389.09 \text{ K}$$

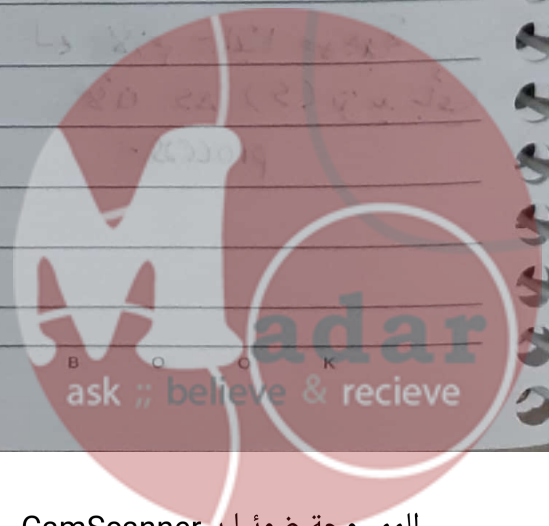
The actual work is :-

$$\dot{w} = \frac{\dot{w}_s \text{ (isentropic)}}{\eta} = \frac{-3652.1}{0.75} = -4869.5 \text{ J/mol}$$

$$\dot{w} = \Delta h = \int_{T_1}^{T_2} C_p dT = \left(aT + \frac{1}{2} bT^2 + \frac{1}{3} cT^3 + \frac{1}{4} dT^4 \right) \Big|_{T_1}^{T_2} = -4869.5 \text{ J/mol}$$

This equation is implicit in temperature & a trial & error solution is required.

$$\text{solving yields } T = 418.41 \text{ K}$$



Example :-

Saturated - vapor steam at 100 kPa ($T = 99.63^\circ\text{C}$) is compressed adiabatically to 300 kPa. If the compressor efficiency is 0.75, what is the work required & what are the properties of the discharge stream?

Table (A-5) $P = 100 \text{ kPa}$ $\rightarrow H_1 = 2675.4 \text{ kJ/kg}$
 $\rightarrow S_1 = 7.3598 \text{ kJ/kg}$

$S_1 = S_2$ (isentropic) = 7.3598 kJ/kg, $P = 300 \text{ kPa}$

$H_2 = 2888.8 \text{ kJ/kg}$

interpolation in the tables for superheated steam at 300 kPa

في الغالب لي

بطلع من ال compressors

superheated يكون

$\Delta H = H_2 - H_1 = 2888.8 - 2675.4$
 (isentropic) = 213.4 kJ/kg

$\Delta H = \frac{(\Delta H)_{\text{isentropic}}}{\eta} = \frac{213.4}{0.75} = 284.5 \text{ kJ/kg} = W_s$

$H_2 = H_1 + \Delta H = 2675.4 + 284.5 = 2959.9 \text{ kJ/kg}$

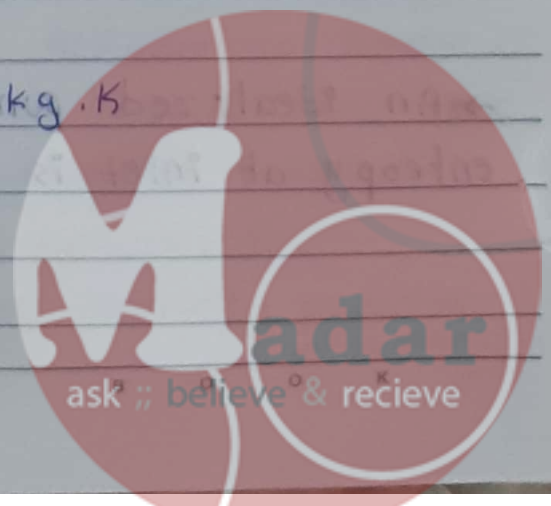
بوجه على ال

superheated steam table

موجود T & S

$T_2 = 246.1^\circ\text{C}$ $S_2 = 7.5019 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$

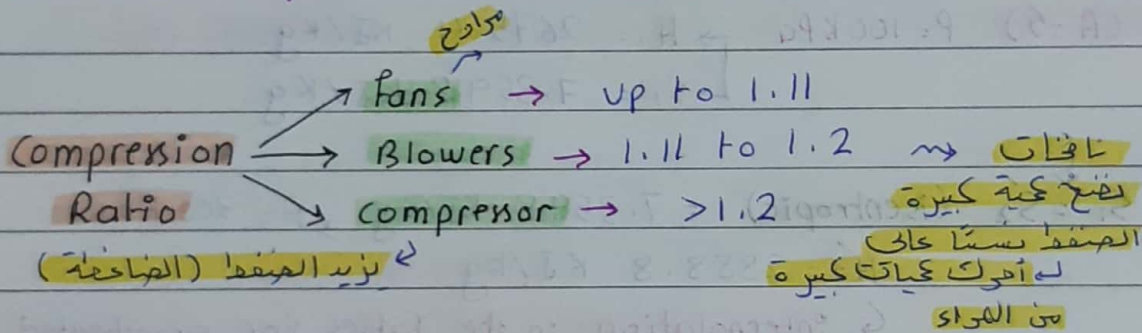
لـ زادت شوي عن S_1



Fans & Blowers :-

→ The fan or a blower are devices used to slightly increase the pressure of a gas stream and mainly to mobilize it.

→ Same as compressors, with lower compression ratios.



Pumps :-

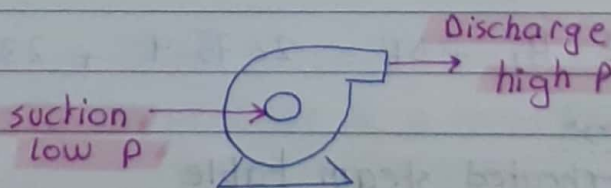
→ The pump is a device used to increase the pressure of a liquid stream.

* The pump is a counterpart of a compressor for liquids.

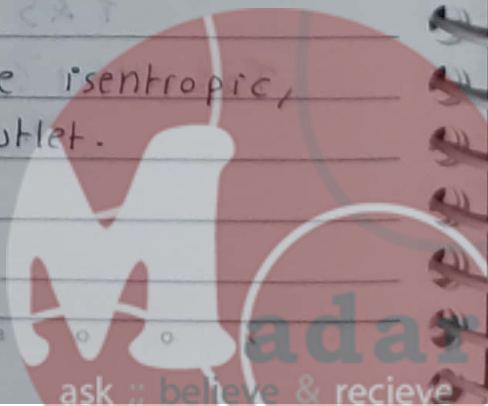
Inlet stream → suction.

outlet stream → discharge.

$$W > 0$$



→ An idealized pump is assumed to be isentropic, entropy at inlet is the same as at outlet.



Analysis of Pumps :-

$Q, PE, KE \rightarrow$ negligible

$$\dot{W}_s = (\Delta h)_s = v(P_2 - P_1)$$

isentropic

specific

volume

منشاري بين ال
out و in

Example :-

Water at 45°C & 10 kPa enters an **adiabatic pump** and is discharge at a pressure of 8600 kPa . Assume the pump **efficiency** to be 0.75 . Calculate the **work** of the pump ?!

$$\begin{aligned} \dot{W}_s &= (\Delta H)_s = v(P_2 - P_1) = (0.001)(8600 - 10) \\ &= 8.676 \times 10^6 \text{ kPa} \cdot \text{cm}^3 \cdot \text{kg}^{-1} \\ &= 8.676 \text{ kJ/kg} \end{aligned}$$

$$1 \text{ kJ} = 10^6 \text{ kPa} \cdot \text{cm}^3$$

$$\frac{\Delta H}{\eta} = \frac{8.676}{0.75} = 11.57 \text{ kJ/kg} = W_s$$

$\Rightarrow$ The Dissi line pumps about 100 million cubic meter of water per year from dissia area near Al Aqaba to Amman, the capital city, of Jordan. Amman is about 1000 meters above sea level & the distance may be taken as 300 km. Determine the power requirement to pump this amount of water & compare it to the total electricity production of Jordan.

ask :: believe & recieve

Liquefaction :-

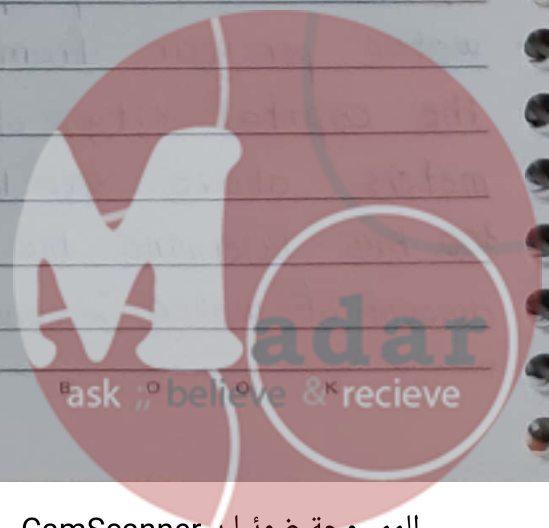
One way to liquefy a gas is to cool it below its boiling point temperature at the desired pressure.

→ would require refrigeration equipment capable of producing very low temperatures. Therefore, such a direct liquefaction process is not generally used.

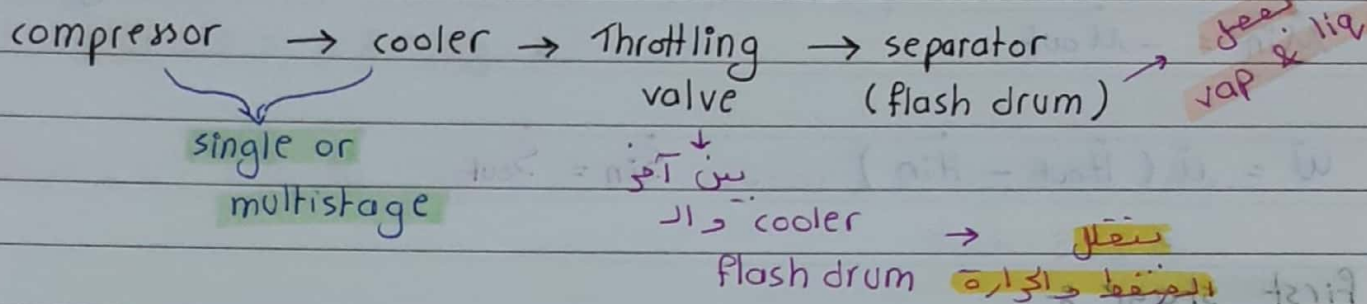
What is more commonly used :-

- 1- Start with a gas at low pressure.
- 2- Compress it to high pressure (which increases its temperature since work has been done on it).
- 3- Cool this high temperature gas at constant high pressure.
- 4- Expand it to low pressure & low temperature using a Joule-Thomson expansion, which produces a mixture of liquid & vapor.
- 5- The vapor & liquid are then separated in a flash drum (an insulated, constant pressure container).

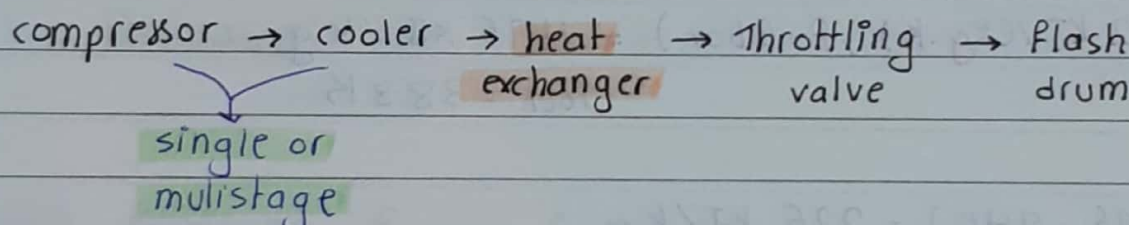
$$\text{efficiency} = \frac{\text{Liq Flowrate obtained (kg/h)}}{\text{Power consumption in compression (kJ/h)}}$$



1- A simple liquefaction process without recycle



2- The more efficient linde liquefaction process



Example :-

It is desired to produce liquefied natural gas (LNG), which we consider to be pure methane, from that gas at 1 bar & 280 K (conditions at point 1). Leaving the cooler, methane is at 100 bar & 210 K (point 3). The flash drum is adiabatic & operates at 1 bar, and compressor can be assumed to operate reversibly & adiabatically. However, because of the large pressure change, a three stage compressor with intercooling is used. The first stage compresses the gas from 1 bar to 5 bar, the second stage from 5 bar to 25 bar, and the third stage 25 bar to 100 bar. Between stages the gas is isobarically cooled to 280 K.

(a) work required (compressor) :-

Ph diagram

$\dot{m}_{in} = -\dot{m}_{out}$ (flash drum) ← separator ← valve ← throttling ← cooler ← compressor

$$\dot{W} = \dot{m} (\dot{H}_{out} - \dot{H}_{in}) \quad \dot{S}_{in} = \dot{S}_{out}$$

First stage :-

$$\dot{H}_{in} (T = 280 \text{ K}, P = 1 \text{ bar}) = 940 \text{ kJ/kg}$$

$$\dot{S}_{in} = 7.2 \text{ kJ/(kg} \cdot \text{K)}$$

$$\dot{H}_{out} (S = 7.2 \text{ kJ/(kg} \cdot \text{K)}, P = 5 \text{ bar}) = 1195 \text{ kJ/kg}$$

$$T_{out} = 388 \text{ K}$$

$$\dot{W} = (1195 - 940) = 225 \text{ kJ/kg}$$

second stage :-

$$\dot{H}_{in} (T = 280 \text{ K}, P = 5 \text{ bar}) = 938 \text{ kJ/kg}$$

$$\dot{S}_{in} = 6.35 \text{ kJ/(kg} \cdot \text{K)}$$

$$\dot{H}_{out} (S = 6.35 \text{ kJ/(kg} \cdot \text{K)}, P = 25 \text{ bar}) = 1180 \text{ kJ/kg}$$

$$T_{out} = 386 \text{ K}$$

can be assumed to operate reversibly & adiabatically

$$\dot{W} = (1180 - 938) = 242 \text{ kJ/kg}$$

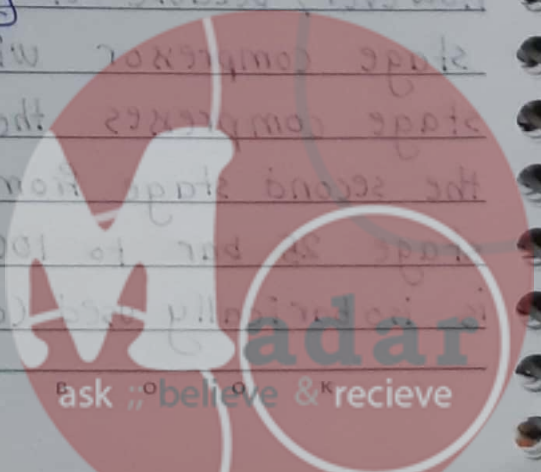
stage compressor with intercooling is used. the first

stage compresses the gas from 1 bar to 5 bar

the second stage from 5 bar to 25 bar and the third

stage from 25 bar to 100 bar. between stages the gas

is cooled to 280 K.



Third stage :-

$$\dot{H}_{in} (T = 280 K, P = 25 \text{ bar}) = 915 \text{ kJ/kg}$$

$$\dot{S}_{in} = 5.5 \text{ kJ/(kg} \cdot \text{K)}$$

$$\dot{H}_{out} (\dot{S} = 5.5 \text{ kJ/(kg} \cdot \text{K)}, P = 100 \text{ bar}) = 1140 \text{ kJ/kg}$$

$$T_{out} = 383 K$$

$$\dot{W} = 1140 - 915 = 225 \text{ kJ/kg}$$

$$\dot{W}(\text{total}) = 255 + 242 + 225 = 722 \text{ kJ/kg}.$$

(b) Fractions of vapor & liquid :-

$$\hat{H} = 493 \text{ kJ/kg} \quad (P = 100 \text{ bar}, 210 K)$$

لأد enthalpy للعيشان
يطلع من أد cooler

$$\dot{H}_{in} = \dot{H}_{out}$$

$$\hat{H} = (1-w) \hat{H}(\text{sat'd vap}, 1 \text{ bar}) + w(\hat{H})(\text{sat'd liq}, 1 \text{ bar})$$

$$493 \frac{\text{kJ}}{\text{kg}} = (1-w) \times (0.71) \frac{\text{kJ}}{\text{kg}} + w(0.582) \frac{\text{kJ}}{\text{kg}}$$

$\downarrow$ $\downarrow$
 0.174 0.826



Second law of thermodynamics :-

Prelude to second law :-

⇒ The first law of thermodynamics is concerned with the quality of energy & its transformations.

⇒ The first law does not impose any constraints upon the direction of a process.

الاتجاه دائماً يكون

باتجاه زيادة الـ

entropy

لما انتقل من حالة
لغاية الـ entropy بتزيد

يقدر من خلال الـ First law أن يكون

تحويل للطاقة بين ما يقدر أن يكون إذا فيه

أولاً وما يقدر أن يكون الـ eff وما يقدر أن يكون

and second laws of thermodynamics.

* Experimental observation processes occur in a certain direction & not in the reverse direction.

Hot tea will cool down in open air.

Natural flows occurs from a high pressure to a low pressure area.



Satisfying the first law alone is a necessary but not a sufficient condition that a process will occur.

ال First law ضروري لتحقيق بس مو كافي

كالتوا عشانة يفسر ال process ال لازم يتحقق ال the first & second law

Processes occur in a certain direction and not in the reverse direction.

Quantity versus quality of energy :-

A process will not occur unless it satisfies both the first and second laws of thermodynamics.

The second law of thermodynamics :- (أهميته)

1 - May be used to identify the direction of processes.

أحدد اتجاه ال process

2 - Asserts that energy has quality as well as quantity.

Provides the means to determine the quality as well as the degree of degradation of energy during a process.

تعتبر جودة مصادر الطاقة .

3 - Is also used to determine the theoretical limits for the performance of engineering systems as well as predicting the degree of completion of chemical reactions.

يضع أسقف لحدود ال process ال يتعامل معها .

Heat & work transformations :-

⇒ Heat & work can be converted into each other since both are energy in transit.

⇒ Their transformations are governed by the second law of thermodynamics.

energy in transit :-

1- work :-

convertible to other forms of energy at 100% efficiency.

Joule's experiment.

يقدر أموله لأنواع ثانية من الـ energy

الشغل يتحول 100% ← heat

2- heat :-

All attempts to convert 100% of heat to work, mechanical or electrical energy have failed.

work ← heat مستحيل تحول

بكفاءة 100%

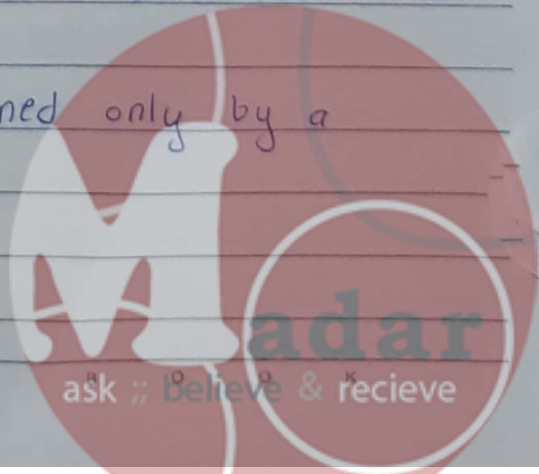
heat always flows from the hotter to the cooler body.

Mathematical statement of the second law :-

⇒ every process proceeds in such a direction that :-

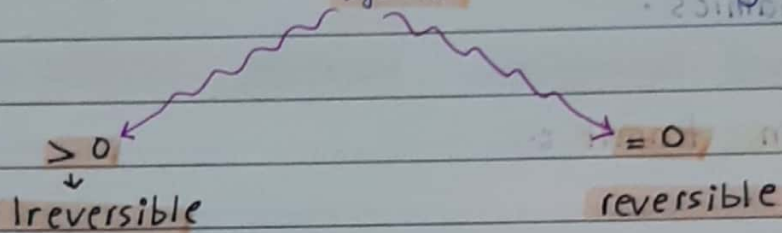
1- the total energy (entropy change) universe associated with it is positive.

2- the limiting value of zero being attained only by a reversible process.



⇒ No process is possible for which the entropy decreases
(violation of second law)

$$\Delta S_{\text{total}} = \Delta S_{\text{universe}} = \Delta S_{\text{system}} + \Delta S_{\text{surroundings}} \geq 0$$



لو عينا :
 $\Delta S (10, 5, 1)$

↓
الأفضل هي الـ 1 لأنها
أقرب للصفر
أقل entropy بقدر أحصله
هو أفضل
اشي

زيادة الـ entropy تظهر على شكل
تفقد النظام



Heat reservoirs, sources & sinks :-

Control of the high & low temperature sources is achieved using heat reservoirs.

Heat reservoirs are hypothetical (imaginary) bodies capable of absorbing or rejecting an infinite quantity of heat without any temperature change.

Heat sources :- Reservoirs that supply energy in the form of heat. $\rightarrow \Delta S \rightarrow$ مضافة

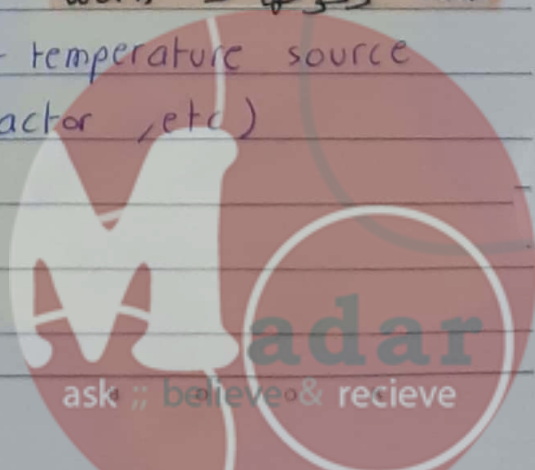
Heat sinks :- Reservoirs that absorb energy in the form of heat. $\rightarrow \Delta S \rightarrow$ مضافة
 أي أن النظام يتلقى الحرارة من الوسط المحيط به.
 كأنه بالتحديد التركيبي
 النظام يتلقى الحرارة من الوسط المحيط به.

Heat engines :- المحركات الحرارية

Heat engines :- device or machine that produces work from heat in a cyclic process.

أي معدات تتغير نوعها فيها
 heat وتحويلها إلى work

1 - They receive heat from a high - temperature source (solar energy, oil furnace, nuclear reactor, etc)



2- They convert part of this heat to work (usually in the form of rotating shaft).

3- They reject the remaining waste heat to a low temperature sink (the atmosphere, rivers, etc).

4- They operate on a cycle.

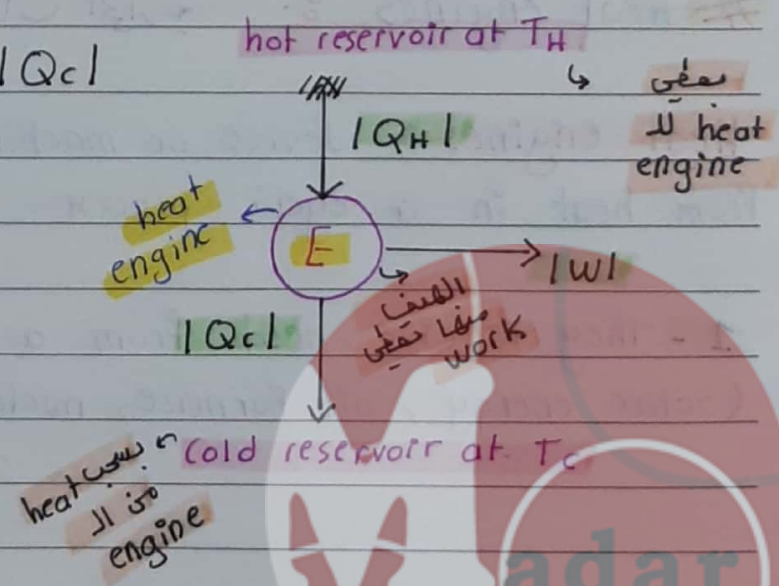
Heat engines & other cyclic devices usually involve a fluid to and from which heat is transferred while undergoing a cycle. This fluid is called the **working fluid**.

Heat engine schematic :-

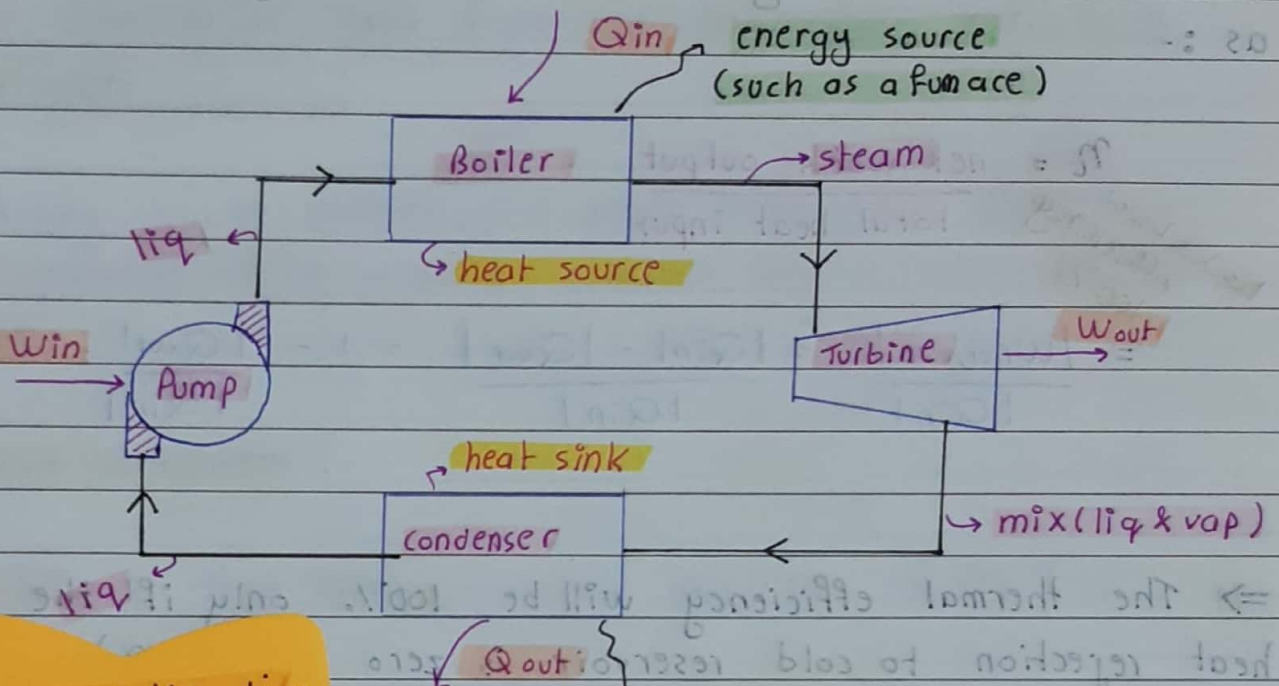
Three steps are involved in any heat engine :-

- 1- Absorption of heat ($|Q_H|$) into the system at high T .
- 2- Production of work ($|W|$).
- 3- Rejection of heat ($|Q_C|$) to the surroundings at a lower T .

$$|W| = |Q_H| - |Q_C|$$



A steam power plant :-



يدخل Q_{in} لا pump
بهي أرفع ضغطه Q_{in}
بقدر أوله power أو work
أكبر كلما كان ضغط ال steam
يكون داخل للتوربين أعلى ، هذا
ال Q_{in} يكون متطوعا في يدخل لا
Boiler

بعد ما يدخل لا Boiler
يخرج steam ضغطه
عالي جاهر ليترك التوربين
مع ال generator في مولد التوربين
راح تولد الكهرباء

يدخل work لا pump
لحقت أرفع الضغط به بس
ياخذ ال work من
التوربين ، شغل الضغط أعلى
من 1% من شغل التوربين

$$W_{net} = W_{out} - W_{in}$$

← شغل التوربين
← شغل المضخة

$$= Q_{in} - Q_{out}$$

بهي أرفع ضغطه
بقدر أوله power أو work
أكبر كلما كان ضغط ال steam
يكون داخل للتوربين أعلى ، هذا
ال Q_{in} يكون متطوعا في يدخل لا
Boiler

Thermal efficiency :-

The thermal efficiency (η) of the heat engine is defined as :-

$$\eta = \frac{\text{net work output}}{\text{total heat input}}$$

← ما في efficiency 100% ←

$$= \frac{|W_{\text{net,out}}|}{|Q_{\text{in}}|} = \frac{|Q_{\text{in}}| - |Q_{\text{out}}|}{|Q_{\text{in}}|} = 1 - \frac{|Q_{\text{out}}|}{|Q_{\text{in}}|}$$

⇒ The thermal efficiency will be 100% only if the heat rejection to cold reservoir is zero ($|Q_{\text{c}}| = 0$).

← يعني ما عندي Condenser ←

⇒ No engine has ever been built with $|Q_{\text{c}}| = 0$ (Basis for Kelvin - Planck statement).

Statements of the second law :-

Kelvin (1824-1907) & Planck (1858-1947) :-

It is not possible to construct a device operating in a cycle such that its only effect (in universe) is to convert heat absorbed by a system completely into work done by the system.

← من على الـ heat
محطتها في الـ Boiler
تطلع على شكل work

← الـ heat
أخترت
work (100%)

Rudolf Clausius (1822-1888) :-

No cyclic process can be constructed which consists solely in the transfer of heat from one temperature level to a higher one.

⇒ entropy can be created, but never destroyed, the entropy in the universe must remain constant or increase, but never decrease.

الانتروبي غير محفوظ لأن
أيضا يزيد

Combined statement :-

First law :- There is no perpetual machine of the first kind.

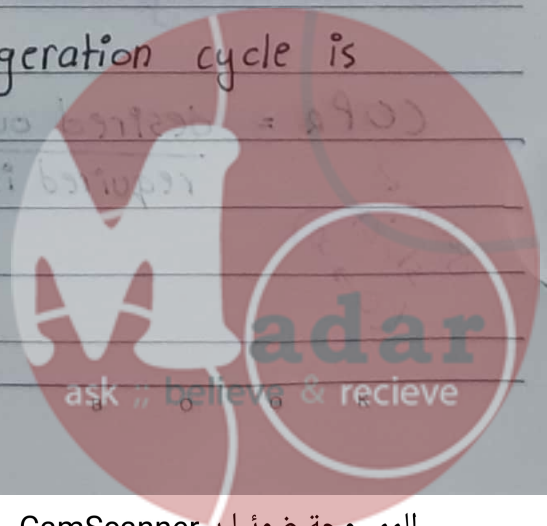
second law :- There is no perpetual machine of the second kind.

Refrigerators & heat pumps :-

⇒ the transfer of heat from low to high temperature requires special devices called refrigerators.

⇒ Refrigerators, like heat engines, are cyclic devices.

⇒ The working fluid used in the refrigeration cycle is called a refrigerant.

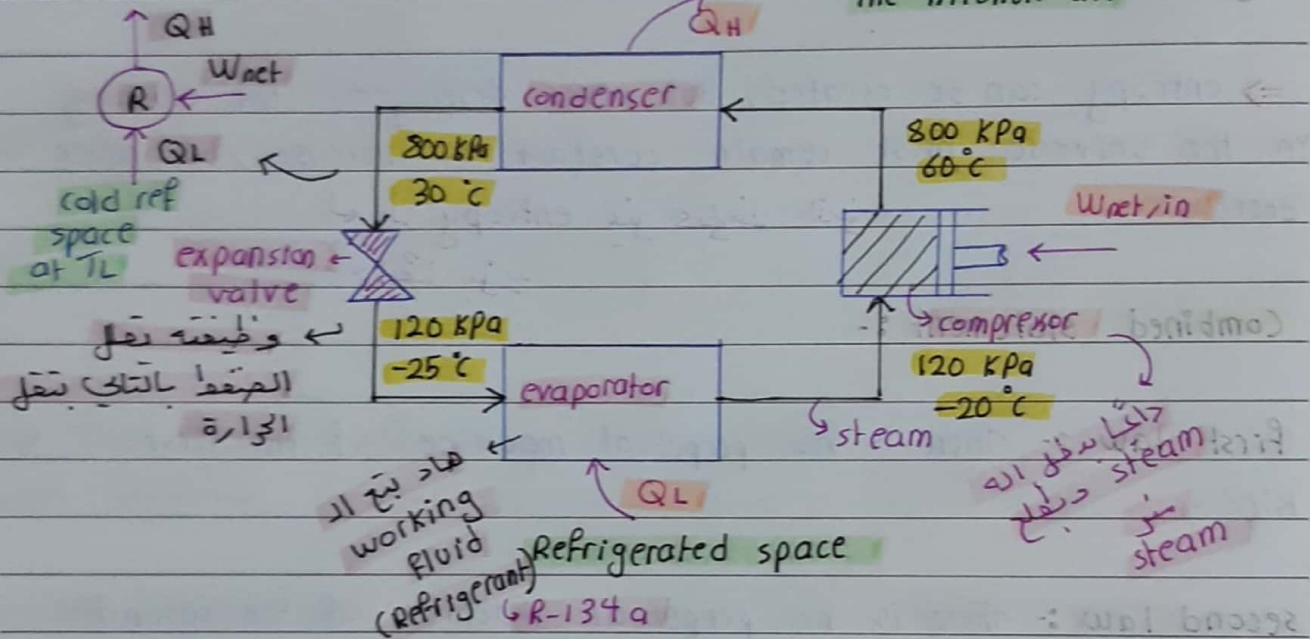


Subject:

chapter 8

4 / 1 / 2022

⇒ The most frequently used refrigeration cycle is the **vapor-compression refrigeration cycle**. It is used to transfer heat from a cold space to a warm environment at $T_H > T_L$. The surrounding medium such as the kitchen air.



Coefficient of Performance :-

⇒ The efficiency of a refrigerator is expressed in terms of the **coefficient of performance (COP)**.

⇒ The objective of refrigerator is to **remove heat (Q_L)** from the refrigerated space.

$$COP_R = \frac{\text{desired out}}{\text{required in}} = \frac{Q_L}{W_{net,in}} = \frac{Q_L}{Q_H - Q_L}$$

القيمة
التي
(0 → ∞)



Heat Pumps :-

=> A device that transfers heat from a low T medium to a high T medium.

=> The objective of a heat pump is to supply heat Q_H into the warmer space.

=> The work supplied to a heat pump is used to extract energy from the cold outdoors & carry it into the warm indoors.

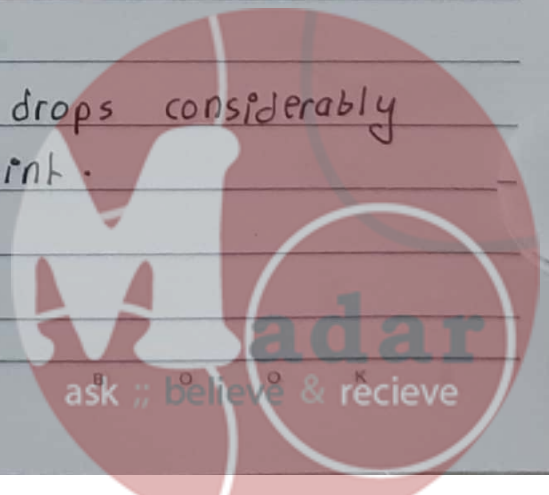
$$COP_{HP} = \frac{\text{Desired out}}{\text{required in}} = \frac{Q_H}{W_{net,in}} = \frac{Q_H}{Q_H - Q_L} = \frac{1}{1 - Q_L/Q_H} \geq 1$$

$$COP_{HP} = COP_R + 1$$

=> most heat pumps in operation today have a seasonally averaged COP of 2 to 3.

=> most existing heat pumps use the cold outside air as the heat source in winter (air source HP).

=> In cold climates their efficiency drops considerably when temp are below the freezing point.



► Subject :

Chapter 8

8 / 4 / 1 / 2022

⇒ In such cases, geothermal (ground-source) H.P. that use the ground as the heat source can be used, (American university of Madaba uses this for heating).

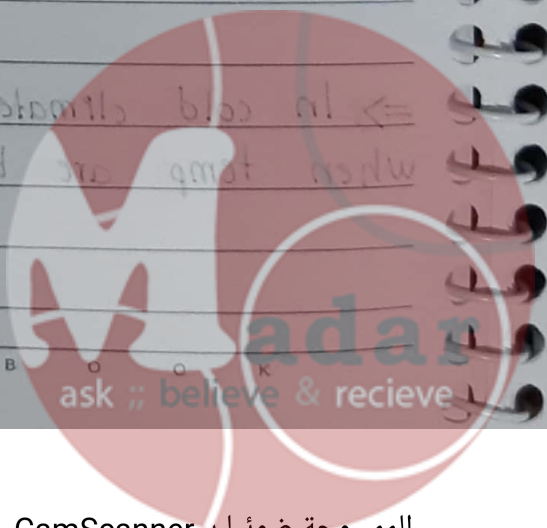
⇒ such heat pumps are more expensive to install, but they are also more efficient.

⇒ Air conditioners are basically refrigerators whose refrigerated space is a room or a building instead of the food compartment.

⇒ The COP of a refrigerator decreases with decreasing refrigeration temperature.

⇒ Therefore, it is not economical to refrigerate to a lower temperature than needed.

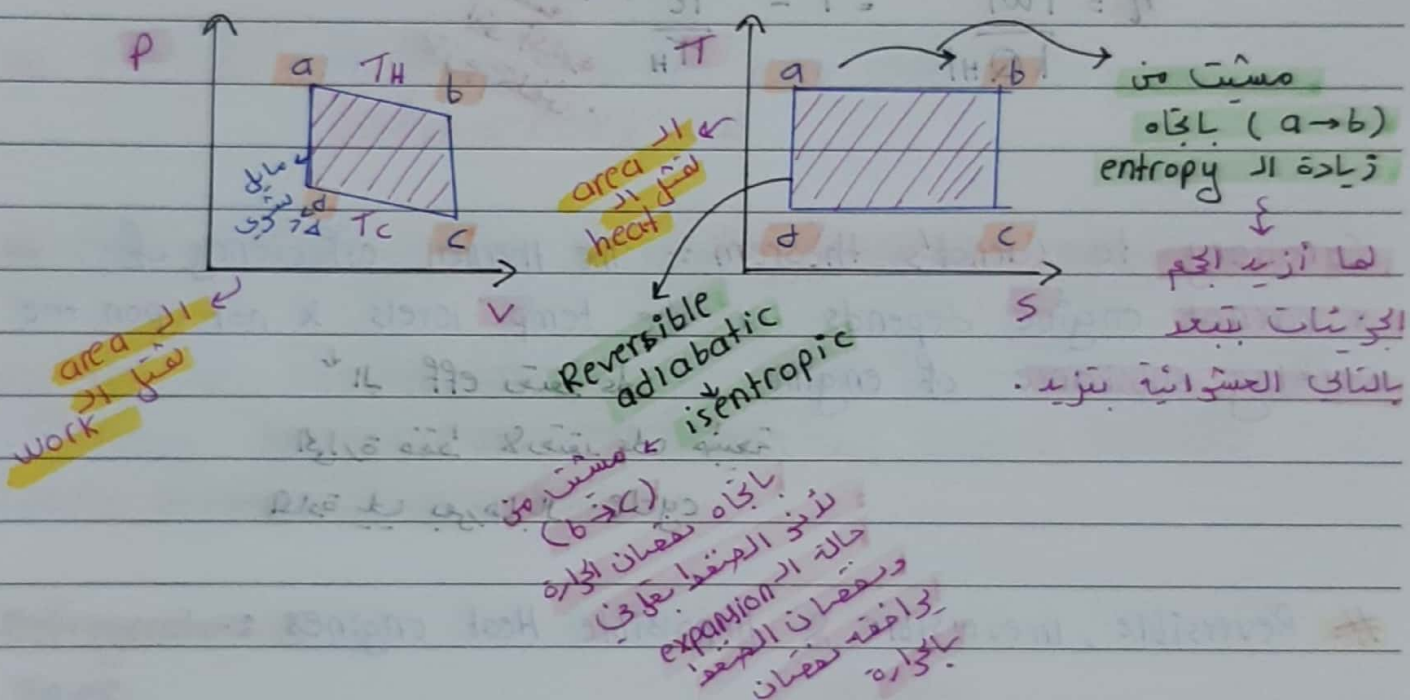
⇒ When installed backward, an air conditioner functions as a heat pump.



Carnot's engine

The Carnot engine is composed of four steps :-

- 1- Reversible isothermal expansion. ($a \rightarrow b$)
- 2- Reversible adiabatic expansion. ($b \rightarrow c$)
- 3- Reversible isothermal compression. ($c \rightarrow d$)
- 4- Reversible adiabatic compression to the initial state. ($d \rightarrow a$)



Steps in the Carnot engine :-

Path (step)

work done on the fluid = $\int P dv$ Heat added to the fluid = Q_1

1 - (P_a, V_a, T_H) $\rightarrow$ (P_b, V_b, T_H)

$\int_{V_a}^{V_b} P dv$

2 - (P_b, V_b, T_H) $\rightarrow$ (P_c, V_c, T_c)

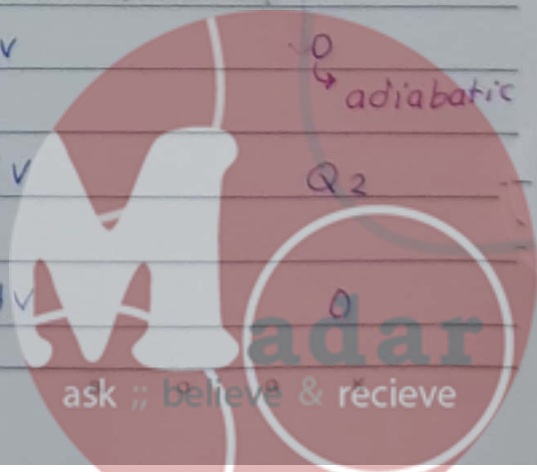
$-\int_{V_b}^{V_c} P dv$

3 - (P_c, V_c, T_c) $\rightarrow$ (P_d, V_d, T_c)

$-\int_{V_c}^{V_d} P dv$

4 - (P_d, V_d, T_c) $\rightarrow$ (P_a, V_a, T_H)

$-\int_{V_d}^{V_a} P dv$



Carnot's theorem :- For two given heat reservoirs, no engine can have a thermal efficiency higher than that of a Carnot engine.

$$\frac{|Q_H|}{|Q_C|} = \frac{T_H}{T_C}$$

$$\eta = \frac{|W|}{|Q_H|} = 1 - \frac{T_C}{T_H}$$

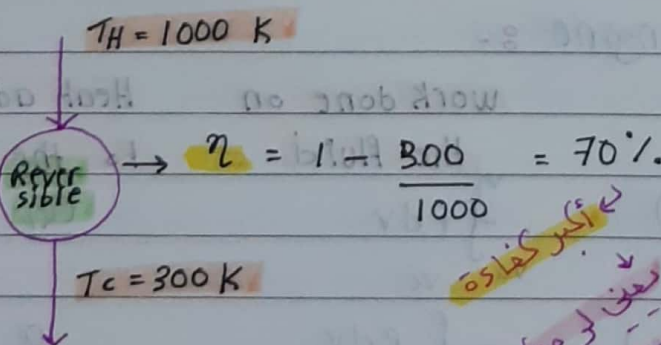
نفسه
أخو الحرارة
لازم كل واحد

Corollary to Carnot's theorem :- The thermal efficiency of a Carnot engine depends on the temp levels & not upon the working substance of engine.

الحرارة فقط لا يعتمد على طبيعة

المادة التي يعبرها بال cycle.

Reversible, Irreversible & Impossible Heat engines :-



أكثر كفاءة

معنى في هذا
غير معقول
معقول
 $\eta = 80\%$
 $\eta = 45\%$



Carnot Refrigerator :-

$$\text{COP}_R = \frac{\text{Desired out}}{\text{required in}} = \frac{|Q_c|}{|W|} = \frac{1}{|Q_H|/|Q_c| - 1} = \frac{1}{\frac{T_H}{T_C} - 1}$$

$\Rightarrow$ COP_R can have values greater than zero.

$\Rightarrow$ COP for refrigerator & a heat pump relationship.

$$\text{COP}_{HP} = \text{COP}_R + 1$$

$\Rightarrow$ COP_{HP} always have a value greater than unity.

$\Rightarrow$ Most air conditioners or heat pumps have energy efficiency Rating (EER = $3.412 \times \text{COP}_R$) between (8-12) (COP_R between 2.3-3.5).

Refrigerators :-

Type

COP_R

Cutting Preparation rooms.

2.5 - 3.0

Meat, deli, dairy & produce.

2.3 - 2.6

Frozen food.

1.2 - 1.5

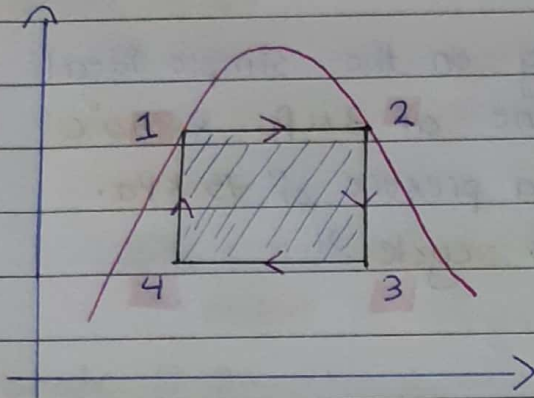
Ice cream units.

1.0 - 1.2

لأكثر مادة
بردها بتبريد

لأغلاط كحل في مادة
بشلاجة عشان COP_R خفلة





Carnot's cycle

أعلى كفاءة

1 → 2 ~~~~~ Boiler
sat'd liq sat'd vap

2 → 3 ~~~~~ turbine
sat'd vap mix

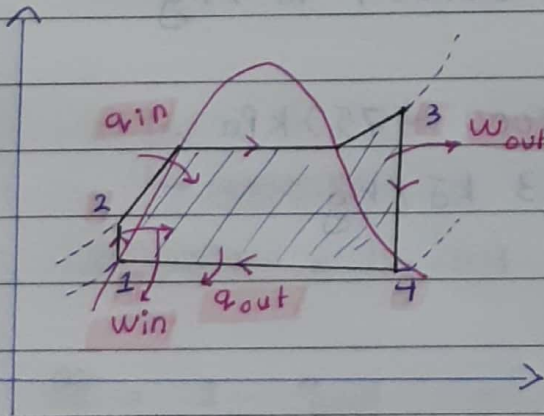
3 → 4 ~~~~~ condenser

mix (mix) لا يفرق بين
يطلع من الـ condenser يكون
sat'd liq عشان يدخل على

pump

4 → 1 ~~~~~ Pump
mix sat'd liq
دخلنا mix
للضغط بعدين رفعنا

المضخة وجولنا لا liq وهاد
الحكي ما يربط



Rankin cycle

2 → 3 ~~~~~ Boiler
subcooled liq superheated vap

- ① يسخن الـ subcooled liq
- ② يسخن الـ sat'd liq
- ③ يسخن الـ superheated

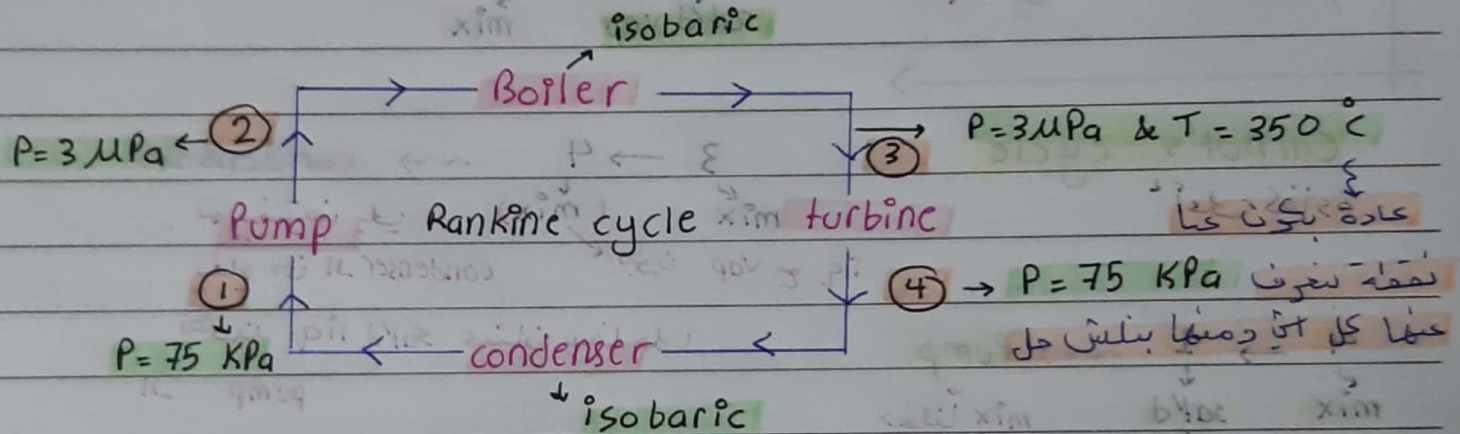
3 → 4 ~~~~~ turbine
superheated mix
لا يفرق بين
هو يطلع من الـ sat'd vap

الـ condenser راح يتحول
supcooled sat'd liq بعدين

4 → 1 ~~~~~ condenser
mix sat'd liq supercooled

Example :-

Consider a steam power plant operating on the simple ideal Rankine cycle. Steam enters the turbine at 3 MPa & 350°C & it is condensed in the condenser at a pressure of 75 kPa . Determine the thermal efficiency of this cycle?



State 1 :-

$P_1 = 75 \text{ kPa}$ $\rightarrow$ table $\rightarrow h_1 = 384.44 \text{ kJ/kg}$
 sat'd liq $(A-5)$ $v = 0.001037 \text{ m}^3/\text{kg}$

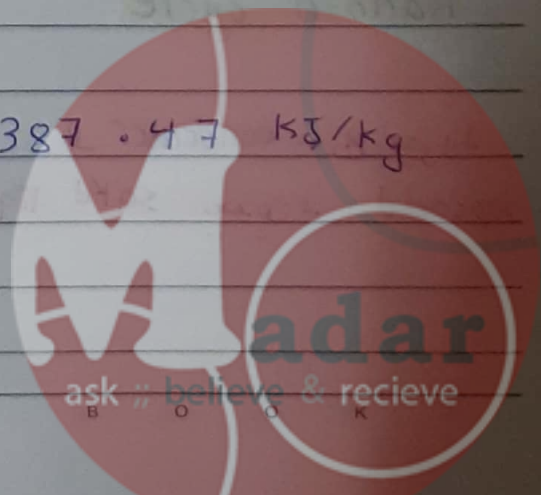
$$W_{\text{pump}} = v (P_2 - P_1) = 0.001037 (3000 - 75) \text{ kPa} = 3.03 \text{ kJ/kg}$$

state 2 :-

$P_2 = 3 \text{ MPa}$ $\rightarrow$ بقرأ حسب
 $s_2 = s_1$ enthalpy

$$h_2 = h_1 + W_{\text{pump}} = 384.44 + 3.03 = 387.47 \text{ kJ/kg}$$

المرحلة الأولى
 هي طابع من الكيفية
 لا يوجد فيها انتقال حرارة
 من الخارج إلى الداخل
 أو العكس
 لأنها عملية ضغط
 أو تمدد



state 3 :-

$$P_3 = 3 \text{ MPa} \rightarrow \text{table} \rightarrow h_3 = 3116.1 \text{ kJ/kg}$$

$$T_3 = 350^\circ\text{C} \rightarrow \text{A-6} \rightarrow s_3 = 6.7450 \text{ kJ/kg}\cdot\text{K}$$

$$q_{in} = h_3 - h_2 = 3116.1 - 387.47 = 2728.6 \text{ kJ/kg}$$

↳ boiler

state 4 :-

$$P_4 = 75 \text{ kPa} \rightarrow \text{mix} \rightarrow \text{بعضي اوف}$$

$$s_3 = s_4 \rightarrow h_4 \text{ عشان افسد ال}$$

$$12.0 = s \leftarrow \text{بالتالي بدنا حسب ال}$$

quality

$$x_4 = \frac{s_4 - s_f}{s_{fg}} = \frac{6.7450 - 1.2132}{6.2426} = 0.8861$$

$$h_4 = h_f + x_4 h_{fg} = 384.44 + 0.8861(2278.0)$$

$$= 2403.0 \text{ kJ/kg}$$

$$q_{out} = h_4 - h_1 = 2403 - 384.44 = 2018.6 \text{ kJ/kg}$$

↳ condenser

$$W_{turbine} = h_3 - h_4 = 3116.1 - 2403 = 713.1 \text{ kJ/kg}$$

$$\eta_{Rankin} = 1 - \frac{q_{out}}{q_{in}} = 1 - \frac{2018.6}{2728.6} = 0.260 \rightarrow 26\%$$

$$W_{net} = W_{out} - W_{in} = 713.1 - 3.03 = 710.1 \text{ kJ/kg}$$

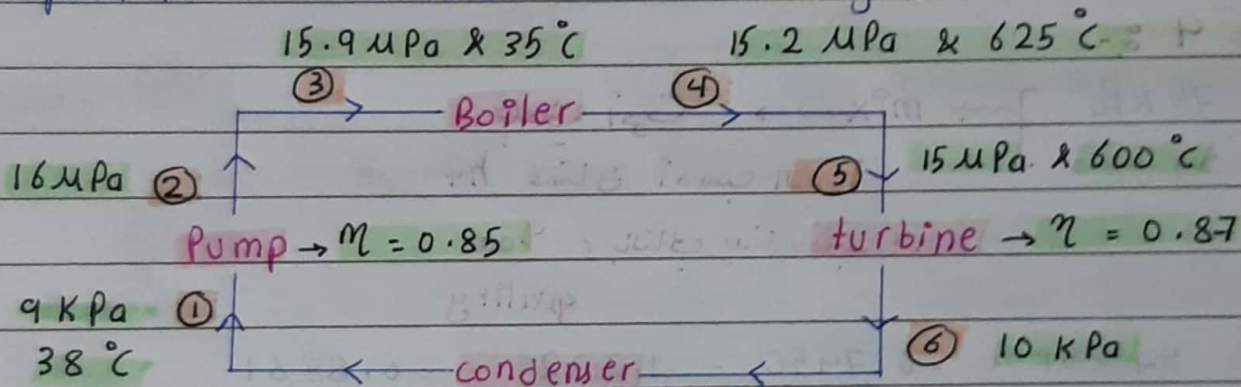
→ sat'd at 75 kPa

$$\eta_{carnot} = 1 - \frac{T_{min}}{T_{max}} = 1 - \frac{(91.76 + 273)}{(350 + 273)} = 0.415$$

boiler ال
يخليه من

Example :-

A steam power plant operates on the cycle. if the isentropic efficiency of the turbine is 87% & the isentropic efficiency of the pump is 85%, determine (a) the thermal efficiency of the cycle (b) the net power output of the plant for a mass flow rate of 15 kg/s ?



(a)

state 1 :-

$$P = 9 \text{ kPa} \rightarrow \text{table} \rightarrow v_1 = 0.001009 \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$T = 38^\circ\text{C}$$

A-5

$$W_{\text{pump in}} = \frac{v(P_2 - P_1)}{\eta_p} = \frac{0.001009 (16000 - 9)}{0.85} = 19.0 \text{ kJ/kg}$$

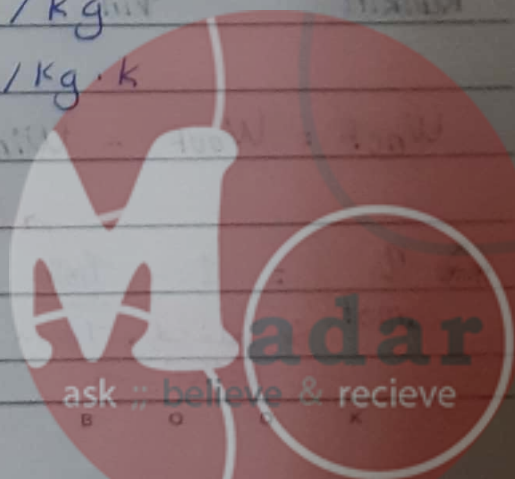
state 5 :-

$$P = 15 \text{ MPa} \rightarrow \text{table} \rightarrow h_5 = 3583.1 \text{ kJ/kg}$$

$$T = 600^\circ\text{C}$$

A-6

$$s_5 = 6.6796 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$



state 6 :-

$$P = 10 \text{ kPa} \quad \rightarrow \text{mix}$$

$$s_5 = s_6$$

$$x_6 = \frac{s_6 - s_f}{s_{fg}} = \frac{6.6796 - 0.6492}{7.4996} = 0.804$$

$$h_6 = h_f + x h_{fg} = 191.81 + 0.804(2392.1) = 2115.3 \text{ kJ/kg}$$

$$W_{\text{Turbine}} = \eta (h_5 - h_6) = 0.87(3583.1 - 2115.3) = 1277.0 \text{ kJ/kg}$$

state 4 :-

$$P = 15.2 \text{ MPa} \quad \rightarrow \text{table} \rightarrow h_4 = 3647.6 \text{ kJ/kg}$$

$$T = 625^\circ\text{C} \quad \text{A-6}$$

state 3 :-

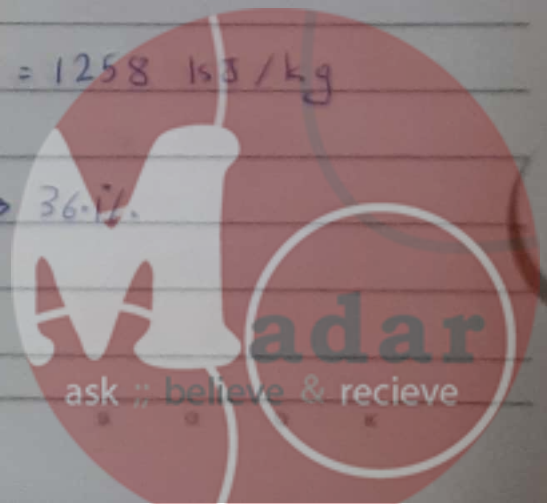
$$P = 15.9 \text{ MPa} \quad \rightarrow \text{table} \rightarrow h_3 = 160.1 \text{ kJ/kg}$$

$$T = 35^\circ\text{C} \quad \text{A-7}$$

$$q_{\text{in}} = h_4 - h_3 = 3647.6 - 160.1 = 3487.5 \text{ kJ/kg}$$

$$W_{\text{net}} = W_{\text{Turbine}} - W_{\text{pump}} = 1277.0 - 19 = 1258 \text{ kJ/kg}$$

$$\eta = \frac{W_{\text{net}}}{q_{\text{in}}} = \frac{1258}{3487.5} = 0.361 \rightarrow 36.1\%$$



(b)

$$W_{net} = \dot{m} w_{net} = 15 (1258) = 18.9 \text{ MW}$$

$$P_{02.0} = \dot{m} P_{02.0} - \dot{m} P_{03.0} = 15 (1258 - 1000) = 38.7 \text{ MW}$$

$$(1.05) P_{02.0} + 18.9 \text{ MW} = P_{01} \times 1 + 18.9 = 38.7$$

$$P_{02.0} = 8.211 \text{ MW}$$

$$(8.211 - 1.05) P_{02.0} = (38.7 - 18.9) \text{ MW} = 19.8 \text{ MW}$$

$$P_{02.0} = 2.55 \text{ MW}$$

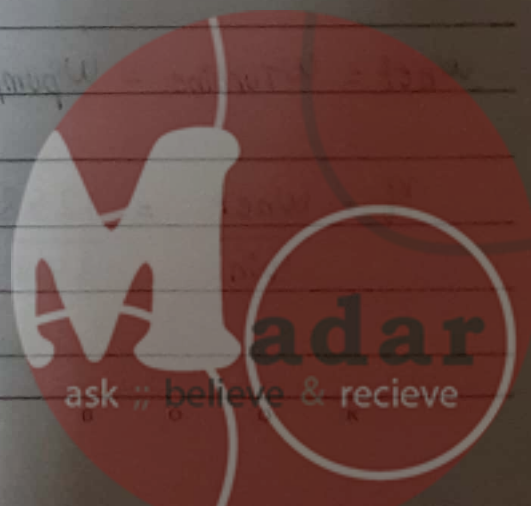
$$P_{02.0} = 2.55 \text{ MW}$$

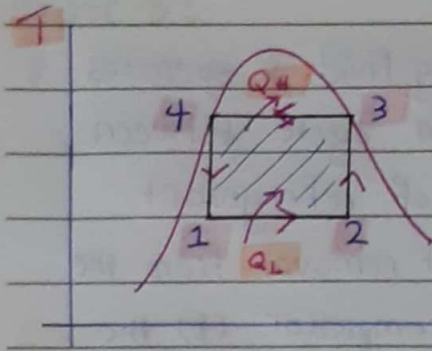
$$P_{02.0} = 2.55 \text{ MW}$$

$$P_{02.0} = 2.55 \text{ MW}$$

$$P_{02.0} = 2.55 \text{ MW}$$

$$P_{02.0} = 2.55 \text{ MW}$$





Reversed carnot cycle

المعزومى انو

لي يدخل لل compressor

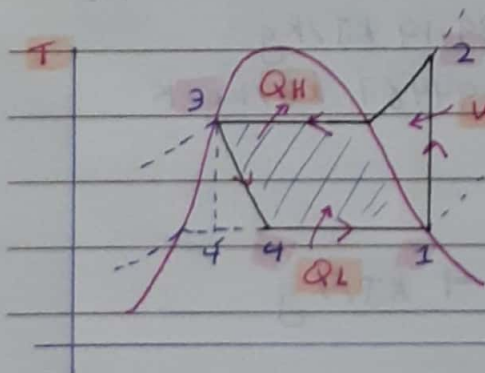
يكون sat'd vap لهيك ما بقدر نستعمله كدال
carnot cycle.

1 → 2 ~ evaporator
mix mix

2 → 3 ~ compressor
mix sat'd vap

3 → 4 ~ condenser
sat'd vap sat'd liq

4 → 1 ~ turbine
sat'd liq mix



Vapor compression

Refrigeration cycle

1 → 2 ~ compressor
sat'd vap super heated
يخضع له sat'd v
ويكون له superheated

isotropic عشان هيك طلعنا خط مستقيم لغزق

2 → 3 ~ condenser
super heated sat'd liq
يحول ال super heated
sat'd v بيدين له sat'd liq

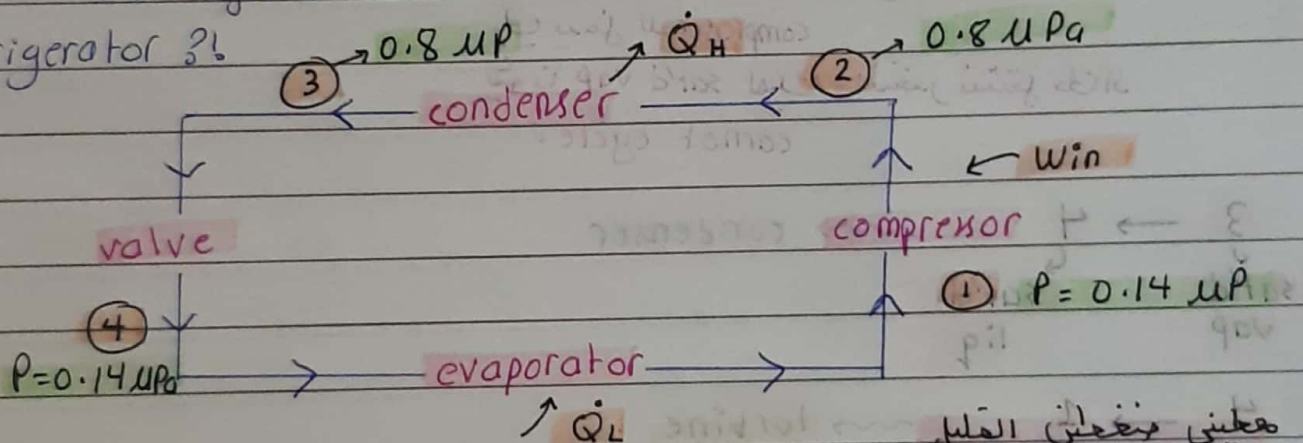
isobaric ← condense عشان ال

3 → 4 ~ valve
sat'd liq mix
يسقى خط مائل
لأنه isenthalpic
وطايفه يطلع الضغط

4 → 1 ~ evaporator
mix sat'd vap

#Example 8:-

A refrigerator uses R-134a as the working fluid & operates on an ideal vapor-compression refrigeration cycle between 0.14 & 0.8 MPa. If the mass flow rate of refrigerant is 0.05 kg/s, determine (a) the rate of heat removal from the refrigerated space & the power input to the compressor (b) the rate of heat rejection to the environment & (c) the COP of the refrigerator?



معطيني منطقتي القليل
هو لي داخل لل evaporator والى
هو لي داخل لل condenser

state 1:-

$$P_1 = 0.14 \text{ MPa (140 kPa)} \rightarrow \text{table} \rightarrow h_1 = 239.19 \text{ kJ/kg}$$

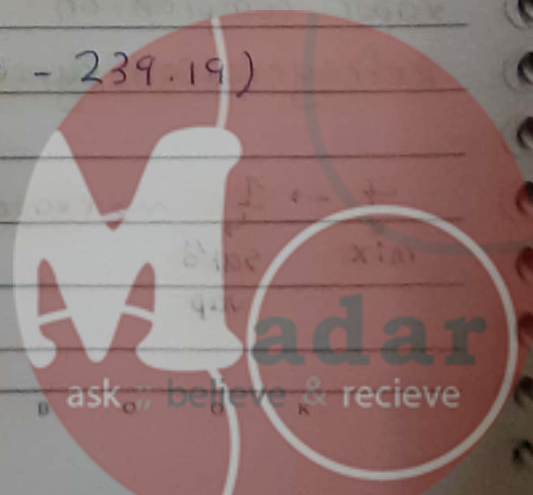
$$\text{sat'd vap} \rightarrow A-12 \rightarrow s_1 = 0.94467 \text{ kJ/kg} \cdot \text{K}$$

state 2:-

$$P_2 = 0.8 \text{ MPa} \rightarrow \text{table} \rightarrow h_2 = 275.4 \text{ kJ/kg}$$

$$s_2 = s_1 = 0.94467 \rightarrow A-13$$

$$\dot{W}_{in} = \dot{m}(h_2 - h_1) = 0.05 (275.40 - 239.19) = 1.81 \text{ kW}$$



state 3:-

$$P = 0.8 \text{ MPa} \rightarrow \text{table} \rightarrow h_3 = 95.48 \text{ kJ/kg}$$

sat'd liq A-12

$$h_3 = h_4 = 95.48 \text{ kJ/kg}$$

→ valve (isenthalpic)

(a)

$$\dot{Q}_L = \dot{m}(h_1 - h_4) = 0.05(239.19 - 95.48) \\ = 7.19 \text{ kW}$$

$$\dot{W}_{in} = \dot{m}(h_2 - h_1) = 0.05(275.4 - 239.19) \\ = 1.81 \text{ kW}$$

(b)

$$\dot{Q}_H = \dot{m}(h_2 - h_3) = 0.05(275.40 - 95.48) \\ = 9.00 \text{ kW}$$

$$\rightarrow \text{or } \dot{Q}_L + \dot{W}_{in} = \dot{Q}_H$$

(c)

$$\text{COP}_R = \frac{\dot{Q}_L}{\dot{W}_{in}} = \frac{7.19}{1.81} = 3.97$$

