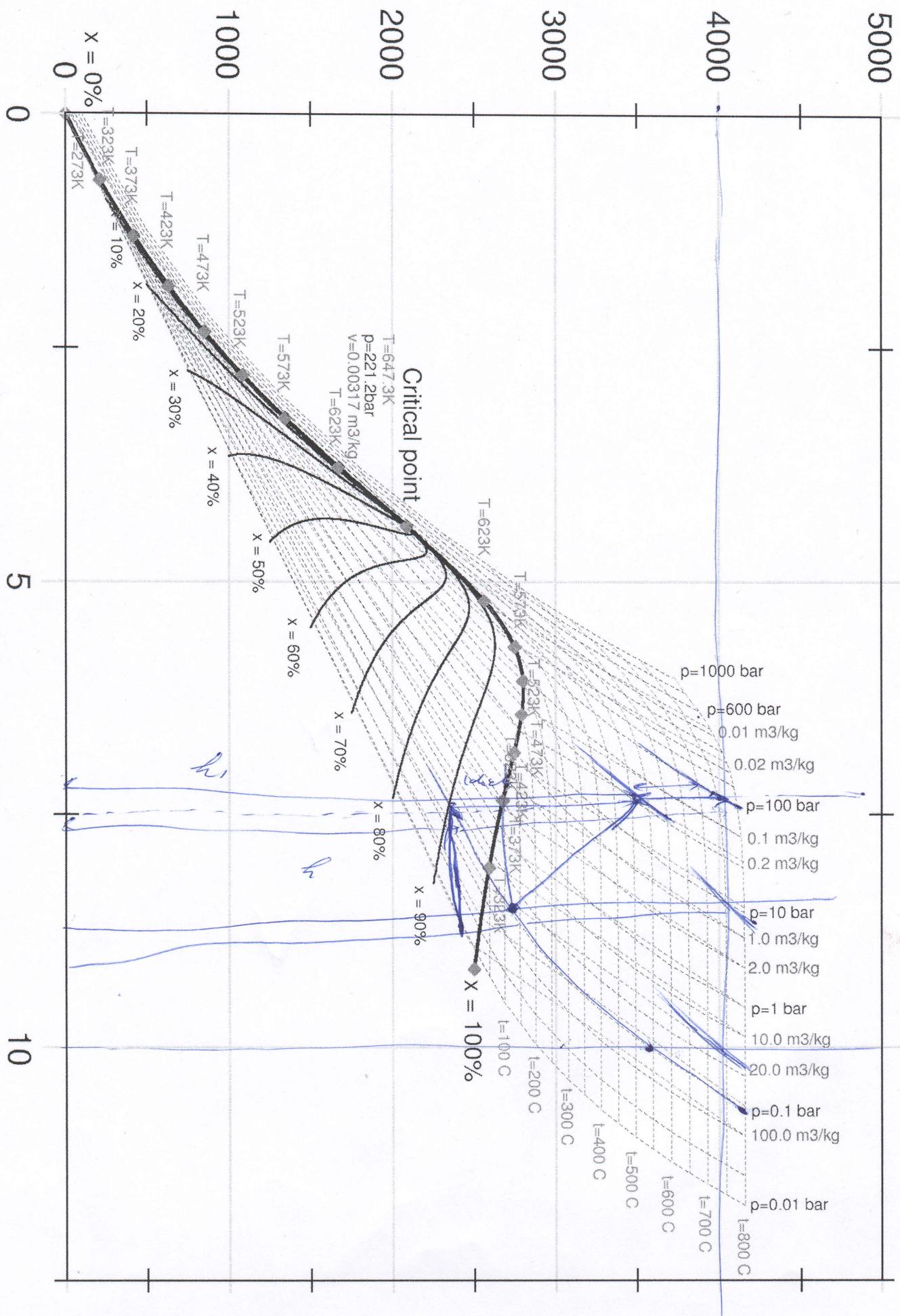


Mollier- η , s Diagram for Water Steam

Turbo machine

Parte 1

Enthalpy h in kJ/kg



Turbomachinery Partie I.

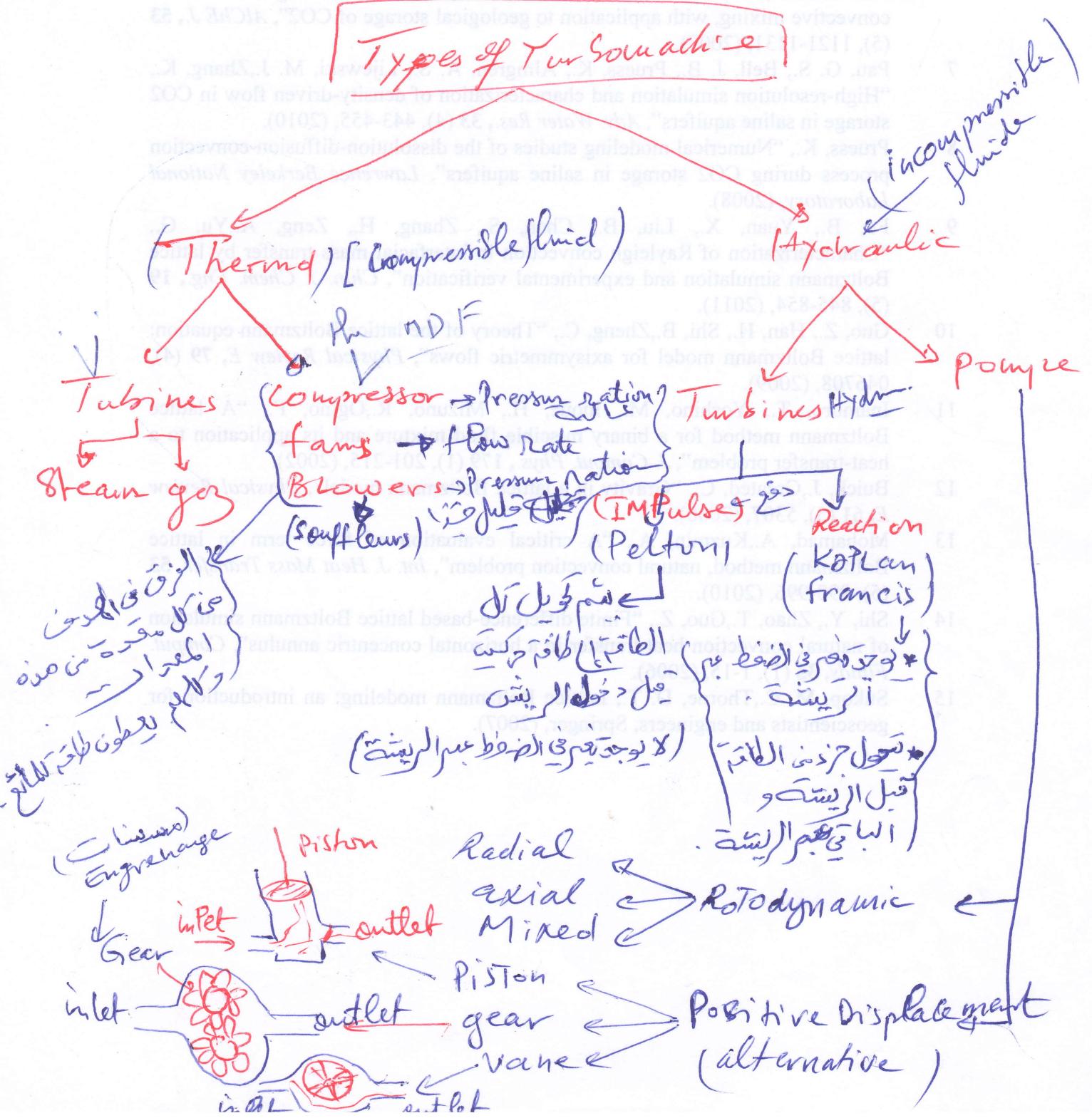
①

Definition:

أي جهاز يحول الطاقة من أحد أشكالها إلى أخرى وذلك بتدفق مائع أو غاز أو سائل أو جسم يدور.

- All those devices in which energy is transferred either to or from a continuously flowing fluid by the dynamic action of one or more moving blade rows.

Types of Turbomachine



Classification of Turbomachines

1) According To energy transfer =

1) Power Producing machines [Turbine]

2) Power absorbing machine.

Pump, fan, Blower, Compressor

2) According To type of fluid =

1 - Compressible flow

2 - Incompressible flow

3) According to number separate rows

a) Single rotor

b) Single stage

c) Multistage

d) According To admission =

① Full admission

* دخول المائع خلال محيط الريشة بالكامل في دورة الماء
الريشة لها أربعة دورانها.

② Partial admission =

* دخول المائع خلال نصف ارتجوحة من النهاية على صعيد الريشة

نقطة الريشة بالمائع خارجياً من مكان خروجه ولكن

باتجاه الدوران \leftarrow الماء يدخل الريشة من اليمين

PELTON
TURBINE



• PELTON Wheel Turbine •

E- According To direction of flow:

(3)

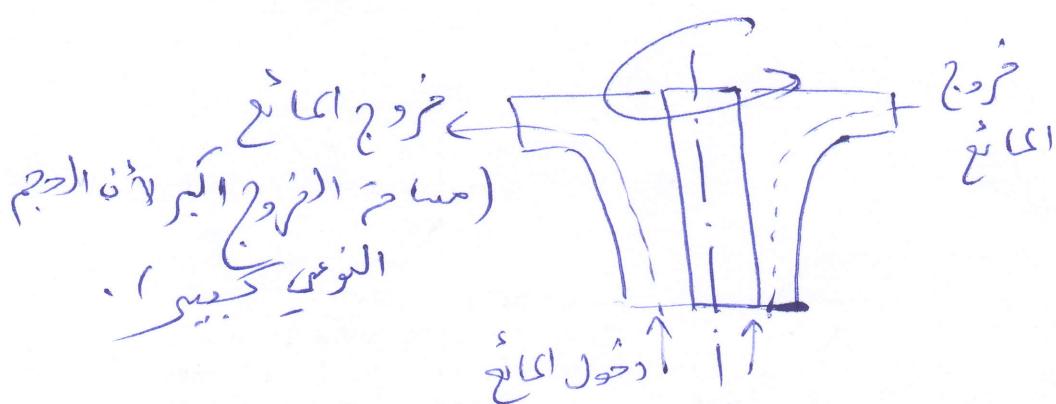
① Axial Turbo machine =



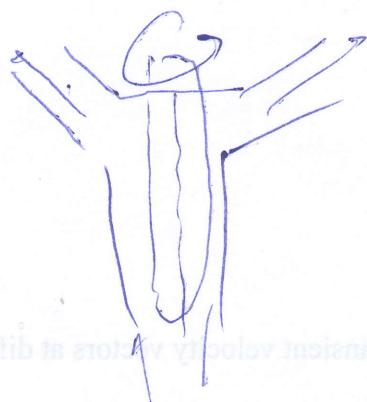
يدخل و يخرج المائع موازٍ لمحور الدوران، دوارة آلية التurbine.

2- outward Radial flow :

* يدخل المائع موازيًّا لمحور الدوران، يخرج عموديًّا على محور الدوران، الأكثُر استعمالاً في الترسانات البخارية وذلك بسبب زيادة الحجم الناتج عن اخراج الماء.



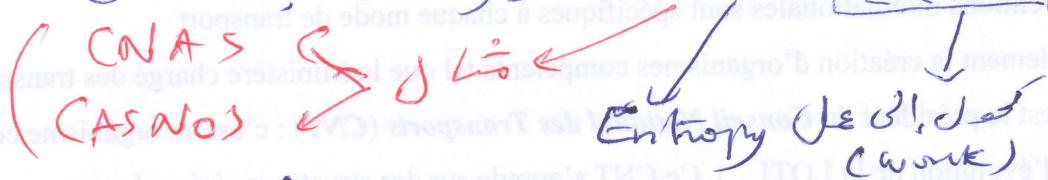
3 - Mixed



$$* \text{Entropy} = \frac{2}{S_2 - S_1} = \int_1^2 \frac{d\varphi}{T} + S_{gen}$$

يسري الطاقات = الفرق متسقة بالنظام . فمثله لوعاء

٥ جزئها دعم ١٠ جزئها متسق بين اسلوب الذي يدخل المجرى
خط لها ٤٠ جزئها و ٣٠ منها غير عادي لا تستغل .



الركبة الأولى = $\left[\frac{d\varphi}{T} \right]_{\text{عمل}} \rightarrow [] \rightarrow \text{مكن التحكم بها والفالها بجزء}$

ذلك ينزل النظم . وهي تشير إلى انتقال الحرارة من وراء

النظام غير الأجراء ممكن تكون (-) heat transfer from system (-)
heat transfer to system (+)

(٥) لونز لست النظم (Adiabatic)

المركبة الثانية [S_{gen}] : يمكن قرائتها ولكن لا يمكن إدخالها .

تُعبر عن المفاصيل التي تنتج في المركبة العسائية للجزئيات . وصادرها
معها وحدها . وتنتج عن هذه الفائدة الحرارية تزييد من الاتساع

وهي تُعرى في Irreversibility النظم . إذن النظم لو كان

غير ذلك فهو في الحال عدم Reversible
(+) irreversible : إذا كان فيه رحى عدم رغم الجزئيات
ترجع إلى النقطة رقم (٦) أو رقم (٧) ، فإنه لا يمكنه
إرجاع بهذه الطاقة المفقودة للجزئيات

$\Delta Q = 0$: Reversible = هناك أنه لا يوجد رحى عدم داخل صحن الطعام

وإذا تم إزالته .

ـ ـ IMPossible " " \Rightarrow يمكن حروقها فخرريا ولا تطبيقها .

أنه يمكن أن يكون معه تبادل مع الغلاف (Zero heat exchange with surroundings) لذا فالنظام هو بحث استقلاله. فهو عن آسالب (-) هو أن هذه الطاقة ستسقط في النظام وهذا الذي حمله.

الآن $S_2 - S_1 = \text{يسقط امرأة} \rightarrow \text{Isentropic}$
 That is zero adiabatic + reversible.

لأن ليس هناك وف في كل حالة (asc) وهذا يعني كل حالة التي هي في حالة دخول. وذلـك في $S_2 - S_1 = 0$. Isentropic

$$S_2 - S_1 = \int \frac{\delta Q}{T} + \text{ساقطة}$$

\downarrow \downarrow

-6 +6 = 0

heat from system \downarrow

non adiabatic \downarrow

irreversible \downarrow

عن هذا الإجراء

$$\delta S = 0$$

لأن يكون له المركبة الأولى (-) والأخرى (+) في نفس المقدار (غير مطابق) $(\delta S = \text{zero})$

وهي الإجراء ليس adiabatic ولا reversible

يتطلب الغاز كمبيوتر الأنتروبيا وذالك بسبب إضافة الضغط $\{Pd \frac{1}{5}\}$ المركبة العددية للجزء $= \frac{1}{5}$ وبالتالي يتخفى الأنتروبيا على العكس يزيد ضرداً $\frac{1}{5}$.

$$Pd h \Rightarrow h = PV + U$$

• $\Delta h = h_{final} - h_{initial}$ (compress) $\Delta h = h_{final} - h_{initial}$: step by step.

2- T. ds Relation for ideal gas:

From 1st law of thermodynamics =

$$\delta Q_{\text{rev}} - \delta W_{\text{rev}} = dU_{\text{rev}}$$

$$T \cdot ds$$

$$\hookrightarrow P \cdot dV$$

$$\left. \begin{array}{l} W = \int P \, dV \\ W = \int V \, dP \end{array} \right\} \text{ Gibbs free energy}$$

$\delta Q_{\text{rev}} = T \cdot ds$

$$T \cdot ds = P \, dV + dU$$

Gibbs free energy

$$H = PV + U$$

Free energy

internal energy

reducible

$$dh = P \, dV + V \, dP + dW$$

(2)

reducible

from (1) and (2)

$$T \cdot ds = dh - V \, dP$$

$$ds = f(dP, dV, dU, dh)$$

$$ds \rightarrow \begin{cases} dP \\ dV \\ dU \\ dh \end{cases}$$

$$ds = f(P, V, T)$$

$$ds = \frac{dU}{T} + \frac{P}{T} \, dV$$

$$dU = C_V \cdot dT; \quad P = \cancel{\rho RT}$$

$$\cancel{\rho} = \frac{P}{T} = \frac{m}{V}$$

$$PV = mRT$$

$$R = 8.31 \text{ J/mol K}$$

$$r = \frac{J}{kg \cdot K}$$

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

$$P = \frac{m \cdot r \cdot T}{V}$$

$$P = \rho r T$$

$$\frac{P}{T} = \frac{mR}{V}$$

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

$$* \text{Entropy} = S_2 - S_1 = \int^2 \frac{\delta Q}{T} + S_{gen}$$

يعبر عن الطاقة المترافقه بالاتصال بالبيئة،
فهي موجة حرارة يجري انتقالها في اتجاه المقاوم فقط

• مفهوم الاتصال بالبيئة، هو

$$\cdot \text{if } \left[\begin{array}{l} \text{heat transfer system} \\ \text{heat transfer to system} \end{array} \right] = \int^2 \frac{\delta Q}{T} = S_{gen}$$

• تغير انتقال المقاوم غيره بخلاف

heat transfer from system \rightarrow $S_{gen} < 0$

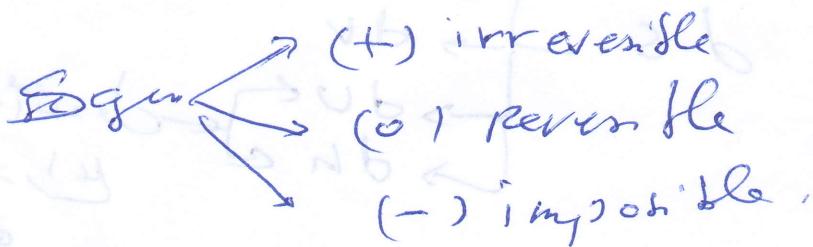
heat transfer to system \rightarrow $S_{gen} > 0$

[which is] [which is]

أكبر من الصفر \rightarrow $S_{gen} > 0$

تغير على المقاوم المترافق بالاتصال العشوائي لا يغير شيئاً

وتصادم ملائج مع احصاره وفتحه في حركة الطاقة
الحراريه \rightarrow $S_{gen} = 0$



\rightarrow $S_{gen} = "Isentropic"$ \rightarrow $S_{gen} = 0$

- $\left\{ \begin{array}{l} \text{adiabatic} \\ \text{Reversible} \end{array} \right.$

$$\int_1^2 ds = C_V \int_1^2 \frac{dT}{T} + R \int_1^2 \frac{dV}{V} \quad) \xrightarrow{\text{from } m = 1 \text{ kg}} \quad (*)$$

$$S_2 - S_1 = C_V \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right) + R \ln\left(\frac{V_2}{V_1}\right)$$

from (3)

$$ds = \frac{dh}{T} - \frac{V}{T} dP \quad , \quad dh = C_P dT \quad , \quad \frac{V}{T} = R$$

$$\int_1^2 ds = C_P \int_1^2 \frac{dT}{T} - R \int_1^2 \frac{dP}{P}$$

$$S_2 - S_1 = C_P \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right) - R \ln\left(\frac{P_2}{P_1}\right)$$

$$\left\{ P_V = RT \Rightarrow \frac{T_2}{T_1} = \frac{P_2 V_2}{P_1 V_1} \right.$$

$$S_2 - S_1 = C_P \ln \left[\left(\frac{P_2}{P_1} \right) \cdot \left(\frac{V_2}{V_1} \right) \right] - R \ln \frac{P_2}{P_1}$$

$$= C_P \ln\left(\frac{P_2}{P_1}\right) + C_P \ln\left(\frac{V_2}{V_1}\right) - R \ln\left(\frac{P_2}{P_1}\right)$$

$$= (C_P - R) \ln\left(\frac{P_2}{P_1}\right) + C_P \ln\left(\frac{V_2}{V_1}\right)$$

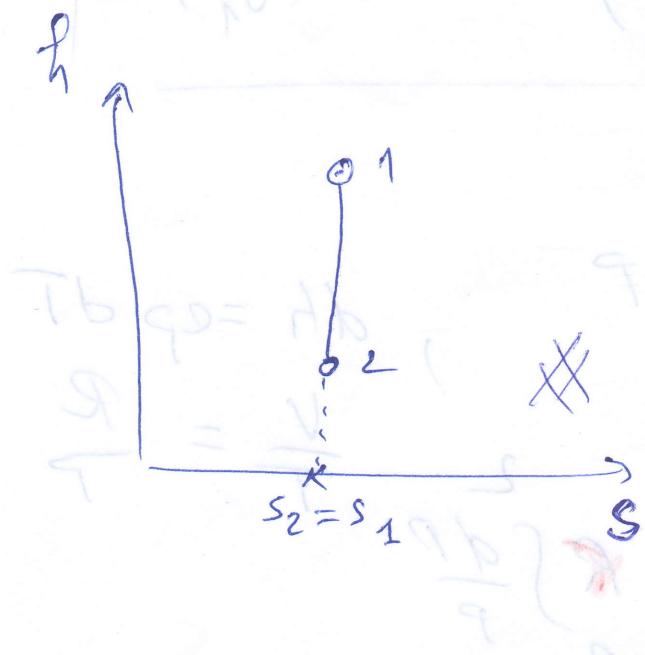
$$S_2 - S_1 = C_V \ln\left(\frac{P_2}{P_1}\right) + C_P \ln\left(\frac{V_2}{V_1}\right) \rightarrow (*)$$

$$C_P - R = Q_s$$

for T isentropic process = [adiabatic + reversible] = γ

$S_2 - S_1 = 0 + 0 = \text{zero} \Rightarrow \frac{C_P}{C_V} = \gamma$

$$C_P \ln \frac{V_2}{V_1} = -C_V \ln \frac{P_2}{P_1} \Rightarrow \gamma \ln \left(\frac{V_2}{V_1} \right) = -\ln \frac{P_2}{P_1}$$
$$\Rightarrow \ln \left(\frac{V_2}{V_1} \right)^\gamma = +\ln \frac{P_1}{P_2}$$
$$\Rightarrow \left(\frac{V_2}{V_1} \right)^\gamma = \frac{P_1}{P_2}$$
$$\Rightarrow P_2 V_2^\gamma = P_1 V_1^\gamma = \text{constant}$$
$$\Rightarrow P V^\gamma = \text{constant}$$



3) Stagnation Property = The Total (stagnation) state is obtained Decelerating the flow isentropically to zero velocity. This state is defined by the stagnation properties \rightarrow Enthalpy \rightarrow Temperature \rightarrow Pressure

J 30: If air is decelerated from state 1 to state 2 isentropically, the total pressure is P_{2t} . The stagnation enthalpy (isentropic) is h_{2s} . The stagnation isentropic process is adiabatic.

\rightarrow Total pressure is proportional to $(h - s)$

$$P_t = P_1 e^{\frac{h_1 - h_2}{R}}$$

3- Stagnation Property:

The Total (Stagnation) state is obtained decelerating the gas centrifugally to zero velocity. This state is defined by the stagnation properties =

Properties =

Enthalpy

Temperature

Pressure

(yield is 2 min)

① Stagnation Temperature.

$$T_0 = T_\infty + \frac{C_\infty^2}{2C_p} [k, c]$$

Stagnation Temperature Static Temperature Velocity Temperature

Temperature

② Stagnation enthalpy:

$$h_0 = h_\infty + \frac{C_\infty^2}{2}$$

Stagnation enthalpy Static enthalpy Dynamic enthalpy

انergy

(Pv) flow energy

③ Stagnation Pressure:

$$P_0 = P_\infty + \frac{1}{2} C_\infty^2 [N/m^2 \text{ or Pa}]$$

Stagnation Pressure Static pressure Dynamic pressure



* L'enthalpie totale (stagnation) est définie comme étant la somme de l'enthalpie et de l'énergie cinétique, soit :

$$h_0 = h + \frac{V^2}{2}$$

pour un gaz parfait, avec $C_p = \text{cte}$

et donc $h = C_p T$ et $h_0 = C_p T_0$
 stagnation enthalpie \rightarrow statique enthalpie \rightarrow dynamique enthalpie.
 * Température de stagnation =

$$C_p T_0 = C_p T + \frac{V^2}{2} = D(T_0) = T_0 + \frac{V^2}{2 C_p}$$

Température de stagnation \rightarrow Température statique \rightarrow Température dynamique

$$C_p = \left[\frac{\text{J}}{\text{kg} \cdot \text{K}} \right]$$

$$V^2 = \left[\frac{\text{m}^2}{\text{s}^2} \right] \rightarrow \left[\frac{\text{J}}{\text{kg}} \right]$$

* Stagnation pressure =

$$a = \sqrt{\gamma R T}$$

$$C_p = \frac{\gamma R}{\gamma - 1}$$

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

($R = \text{constante spécifique du gaz, pour l'air}$)

$$R = 287 \frac{\text{J}}{\text{kg} \cdot \text{K}}$$

$$M = \frac{V}{a}$$

pour l'air

$$\frac{T_0}{T} = 1 + \frac{V^2}{2 C_p T} = 1 + \frac{(\gamma - 1) V^2}{2 \gamma R a^2}$$

$$= 1 + \frac{(\gamma - 1) V^2}{2 \cdot a^2} = 1 + \frac{(\gamma - 1) M^2}{2}$$

Rapport de température $\leftarrow \frac{T_0}{T}$

* Stagnation Pressure:

$$PV^{\gamma} = \text{cte}$$

$$PV = RT$$

$$N \Rightarrow R T$$

$$P^{\frac{1}{\gamma}} \cdot T^{\frac{\gamma}{\gamma-1}} = \text{cte}$$

$$P^{\frac{1-\gamma}{\gamma}}, T = \text{cte}$$

$$\Rightarrow T = \text{cte} \cdot P^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}$$

$$T_0 = T + \frac{V^2}{2c_p}$$

$$\frac{P_0}{P} = \left(\frac{T_0}{T} \right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}}$$

$$\frac{P_0}{P} = \left(T + \frac{C^2}{2c_p} \right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}}$$

$$\frac{P_0}{P} = 1$$

Stagnation Pressure :-

$$P_0 = P + \frac{\rho V^2}{2}$$

\uparrow \uparrow \uparrow
 Stagnation static dynamic
 pressure pressure pressure

$$\left(\frac{P_0}{P} \right) = \left(\frac{T_0}{T} \right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}}; \quad \left(\frac{f_0}{f} \right) = \left(\frac{T_0}{T} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}}$$