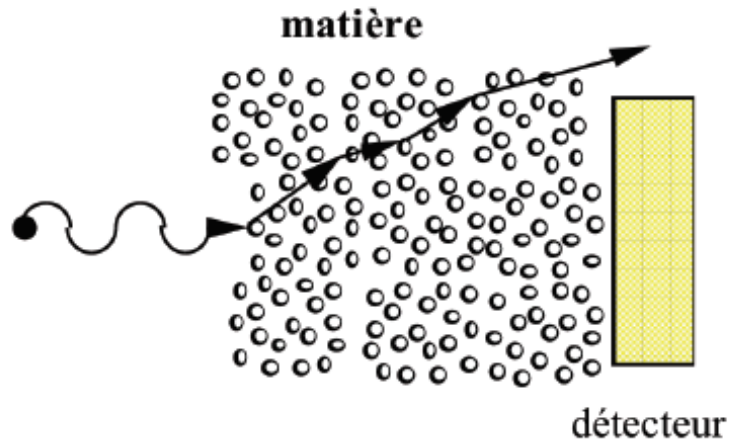
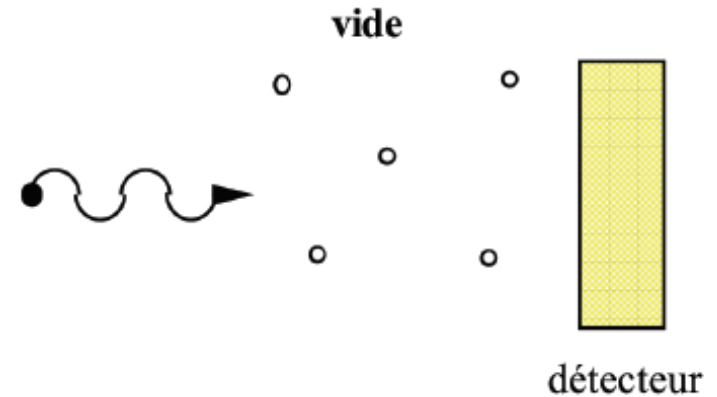


Le vide et les détecteurs



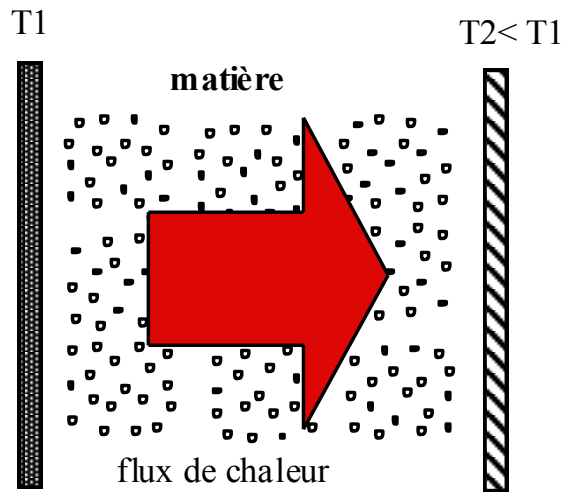
forte interaction du "rayonnement"
avec un milieu "assez" dense (gaz, liquide...)



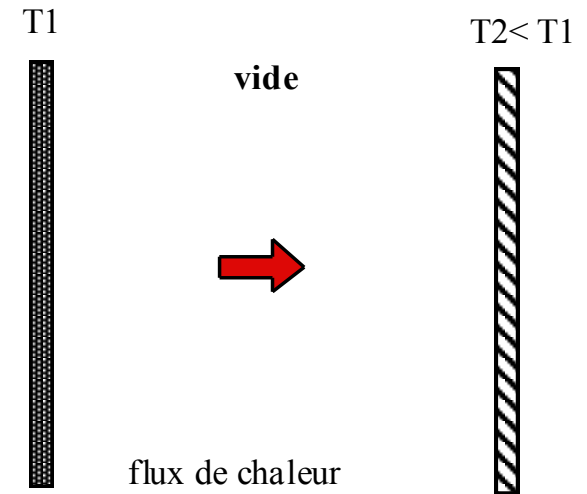
interaction réduite grâce au vide

vide = minimiser les perturbations sur un faisceau en mouvement

Le vide et les détecteurs



transfert de chaleur
par conduction ou convection

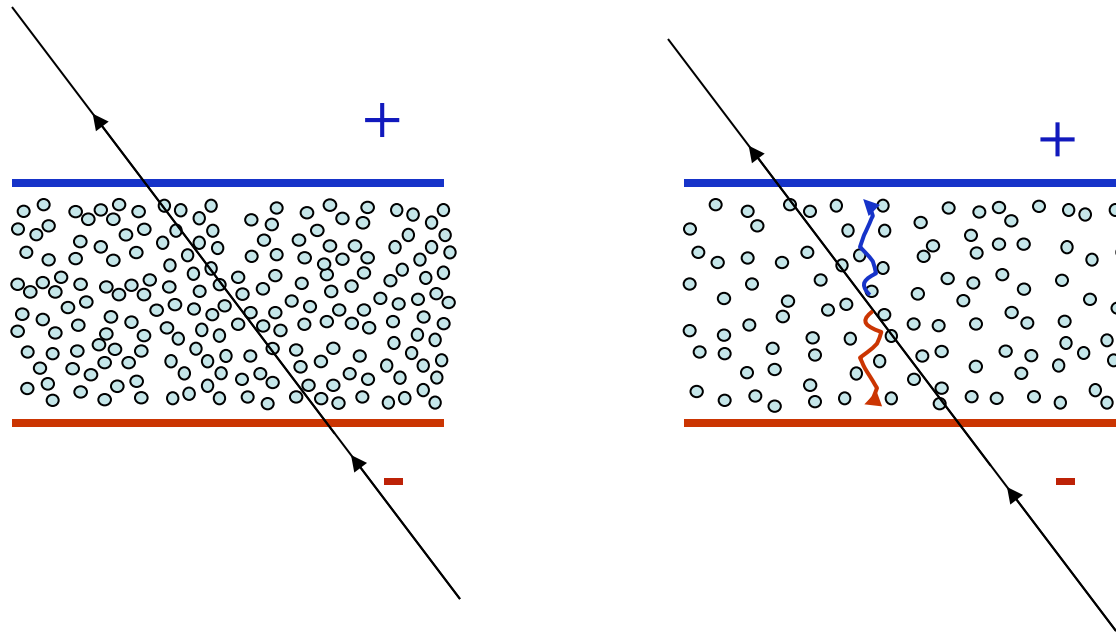


limitation du transfert

vide = isolation thermique

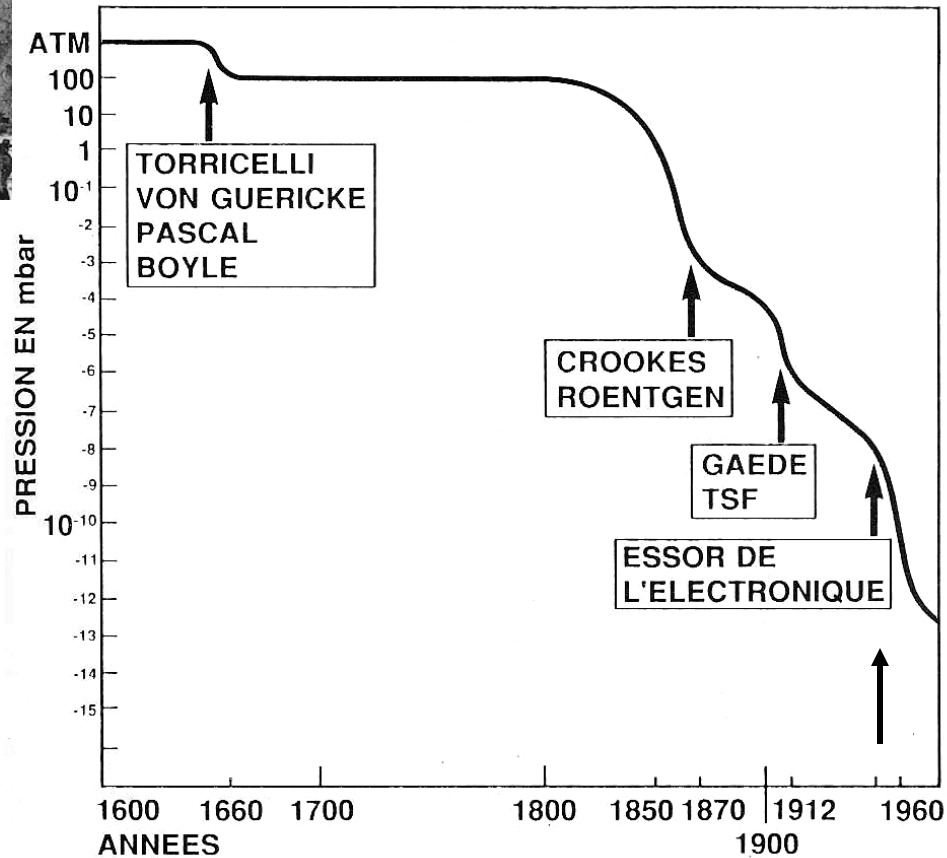
Le vide et les détecteurs

Le vide partiel et les détecteurs :



Mise en dé(sur)pression augmentant la sensibilité à l'ionisation d'un gaz

L'histoire du vide



Accélérateur de particules,
Techniques spatiales...



A chaque révolution technologique correspond un nouveau palier dans les plus basses pressions atteintes.

La pression d' un gaz

Avant d' obtenir le vide (et même après !), il y a du gaz.

L' unité du vide est la même que la pression du gaz résiduel.

La pression p peut être définie comme une force par unité de surface.

(On peut aussi la définir comme une énergie par unité de volume.)

$$P = F/S$$

où F est la force appliquée en N (newton) sur la surface S (m^2)

La pression d'un gaz sur une paroi = la résultante normale de l'ensemble des chocs des molécules de gaz avec cette paroi. Statistiquement, si un objet est entouré par un gaz, il y aura autant de "chocs" dans un sens que dans l'autre => l'équilibre de l'objet. Une différence de pression de part et d'autre d'une paroi équivaut à un déséquilibre => possibles déformations ou mouvement de la paroi.



Pression absolue = mesure thermodynamique de la pression (référence = vide = 0)

Pression relative = mesurée par différence avec la pression atmosphérique (référence = P_{atm})

$$P_{abs} = P_{rel} + P_{atm} \quad \text{où } P_{atm} = cste = 760 \text{ mmHg} = 1013,25 \text{ mbars...}$$

Unités de pression usuelles :

$$1 \text{ Pa} = 1 \text{ N.m}^{-2} = 1,02 \cdot 10^{-5} \text{ kg.cm}^{-2}$$

$$1 \text{ bar} = 10^5 \text{ Pa} = 1,02 \text{ kg.cm}^{-2}$$

$$1 \text{ atm} = 1,01325 \text{ bar} = 1,01325 \cdot 10^5 \text{ Pa}$$

$$760 \text{ mm Hg} = 760 \text{ torr} = 1 \text{ atm}$$

$$1 \text{ psi} = 6896 \text{ Pa} \approx 69 \text{ mbar}$$

Les gaz parfaits

Loi des gaz parfaits

$$P.V = n . R . T$$

où n est le nombre de moles présentes dans le volume V ,
 T la température en K et P la pression absolue en Pa
et $R = 8,314 \text{ J.mole}^{-1}.\text{K}^{-1}$ constante des gaz parfaits.

Une mole comprend $N = 6,023.10^{23}$ particules, quelque soit la nature du gaz,
et occupe un volume molaire de **22,4 litres** à 0°C ($273,15 \text{ K}$) et $1,0135.10^5 \text{ Pa}$ ($1,0135 \text{ bar} = 1 \text{ atm}$).

conditions normales :	0°C et 1 atm	<i>(NI, Nm3, Nlpm...)</i>
conditions standards :	15°C et 1 atm	<i>(SI, Sm3, Slpm...)</i>

La connaissance des masses molaires d'un composant (ex: table de Mendeliev) permet d'évaluer rapidement sa densité à T et P connues dans l'état d'un gaz parfait

Ex : CO_2 masse molaire = $12+2*16 = 44 \text{ g}$ pour $22,4 \text{ l} \Rightarrow 1,964 \text{ g/l}$ à 0°C et 1atm

- Loi des gaz parfaits utilisables loin des courbes de saturation liquide-gaz ou à faible pression
($T \gg T_{\text{liquide}}$ et $P \ll \text{qq dizaines bars}$)
- Dans un mélange gazeux, la pression totale du mélange est égale à la somme des pressions partielles de chaque constituant (pression partielle = pression du constituant s'il occupait seul le volume total = concentration * pression totale). Ex : Air = $780 \text{ mbar N}_2 + 210 \text{ mbar O}_2 + 9 \text{ mbar Ar} + \dots$

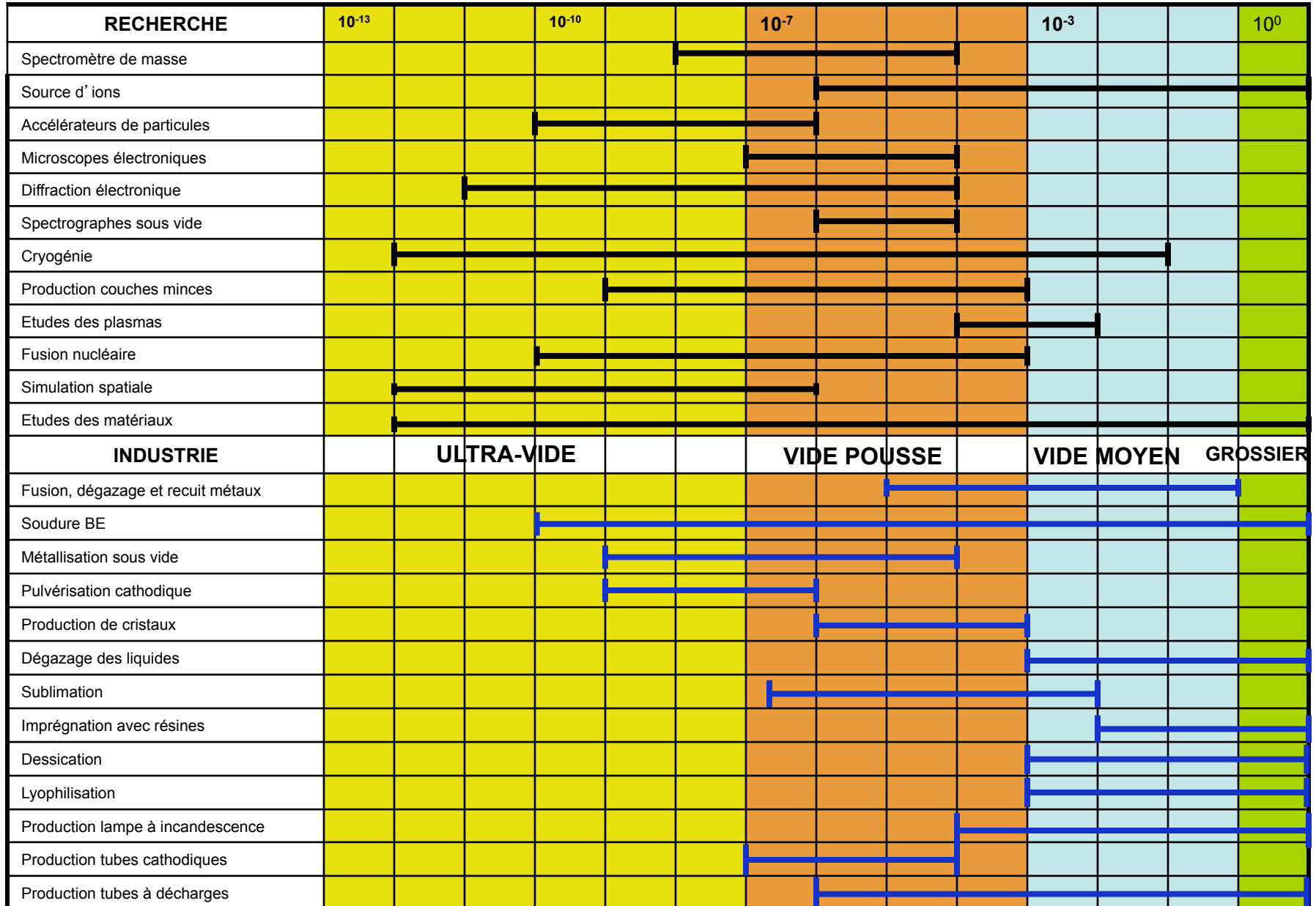
Echelle de pression

Exemples de valeurs de pression :

Au niveau de la mer	1013	mbar
Au sommet du Mont-Blanc	500	mbar
A l'altitude d'un avion haute altitude (20000 m)	60	mbar
A l'altitude d'un satellite (35000 km)	$2 \cdot 10^{-5}$	mbar
A la surface de la lune	$5 \cdot 10^{-7}$	mbar
A l'altitude de la lune (380 000 km)	$5 \cdot 10^{-9}$	mbar

	<u>Pression</u>	<u>Molécules /cm³</u>
Gaz à Patm	1000 mbar	$27 \cdot 10^{18}$
Emballage sous vide	100 mbar	$2,7 \cdot 10^{18}$
Tube cathodique	10^{-6} mbar	27 milliards
Vide faisceau d'accélérateur	10^{-10} mbar	2,7 millions
Ultravide en laboratoire	10^{-14} mbar	270
Notre galaxie	10^{-16} mbar	1 à 10
Reste de l'Univers	?	moins de 1

Le vide dans la recherche et l'industrie



« Ne pas se précipiter dans le vide »

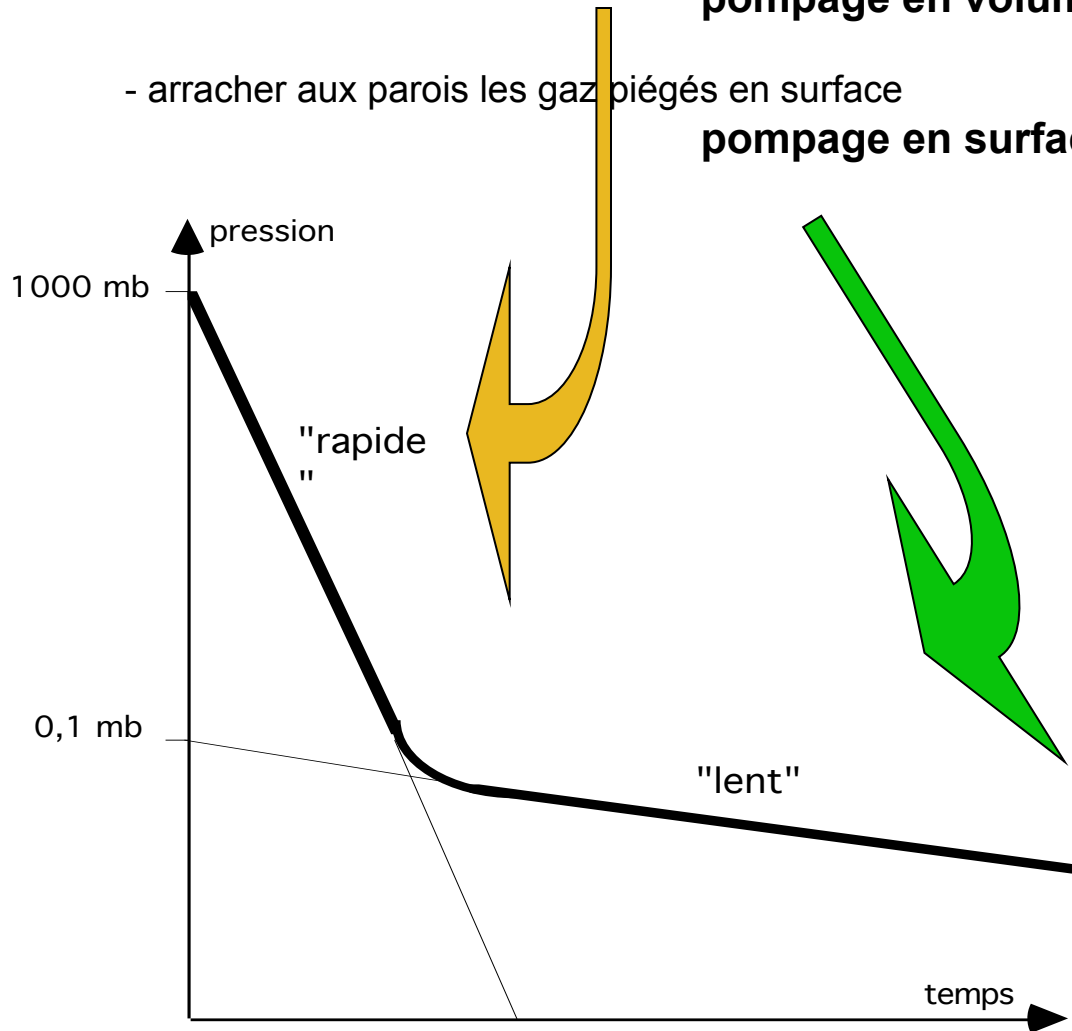
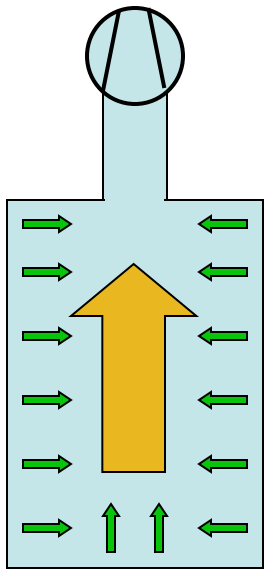
Pomper une enceinte initialement pleine de gaz c'est :

- évacuer le volume de gaz compris entre les parois

pompage en volume

- arracher aux parois les gaz piégés en surface

pompage en surface ou dégazage



« Faire le vide » : évacuer le gaz

Théorie cinétique des gaz :

gaz = grand nombre de particules en agitation
sans « interaction » entre elles.

Chaque particule parcourt un parcours entre deux chocs :

c'est le libre parcours moyen l .

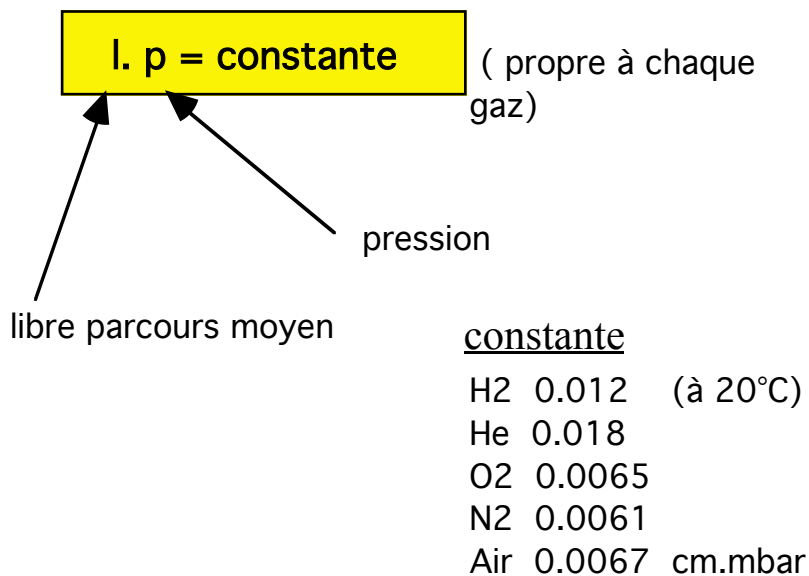
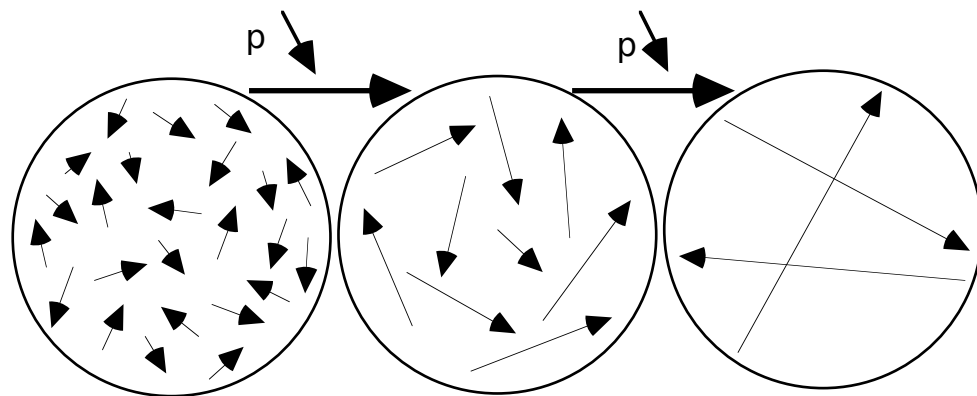
Si $p \downarrow$ alors $l \uparrow$

⇒ le libre parcours moyen peut devenir du même ordre de grandeur que les distances géométriques du volume (\emptyset , L , $h...$)

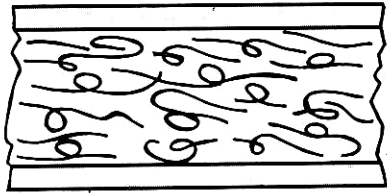
⇒ interaction prédominante avec les parois

⇒ régime moléculaire

(ex : air ⇒ $l = 6,7 \text{ mm à } 10^{-2} \text{ mbar}$)



Principaux régimes d'écoulement



Turbulent
 $Re > 3000$

(hors domaine du vide)

nombre de Reynolds :

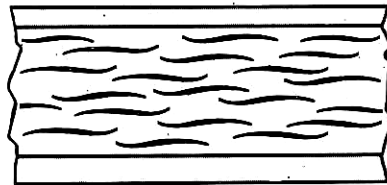
$$Re = \rho \cdot V \cdot D / \mu$$

ρ masse volumique $kg \cdot m^{-3}$

V vitesse ($m \cdot s^{-1}$)

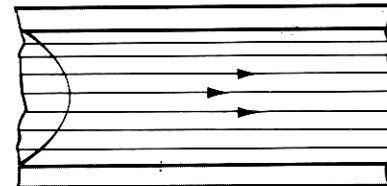
D diamètre (m)

μ viscosité dynamique (Pa.s)



Transition
 $1200 < Re < 3000$

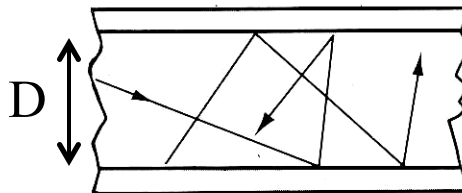
(hors domaine du vide)



Laminaire (ou visqueux)
 $l < D/100$ et $Re < 1200$

*Pour l'air à 20°C, $p \cdot D > 0.7 \text{ mbar} \cdot \text{cm}$
 & $Q/D < 150 \text{ mbar} \cdot \text{l} \cdot \text{s}^{-1} \cdot \text{cm}^{-1}$*

1, libre parcours moyen

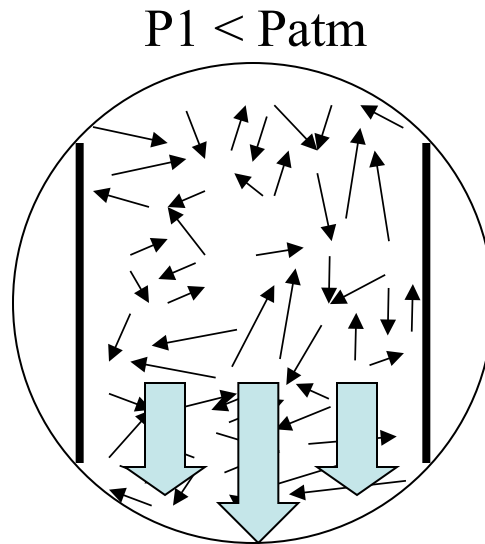
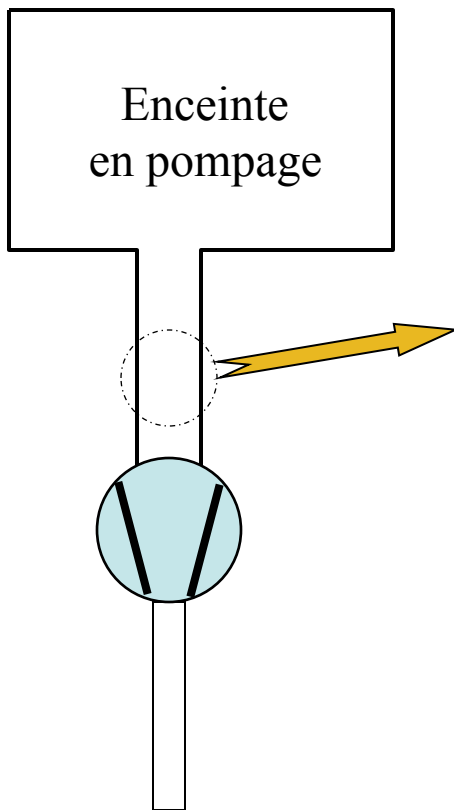


Moléculaire
 $l > D/3$

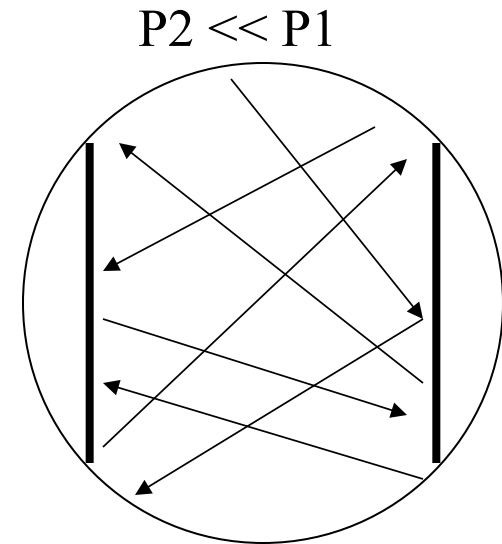
Chaque gaz se comporte comme si il était seul !

*Pour l'air à 20°C, si $p \cdot D < 2 \cdot 10^{-2} \text{ mbar} \cdot \text{cm}$
 => régime moléculaire*

Principaux régimes d'écoulement

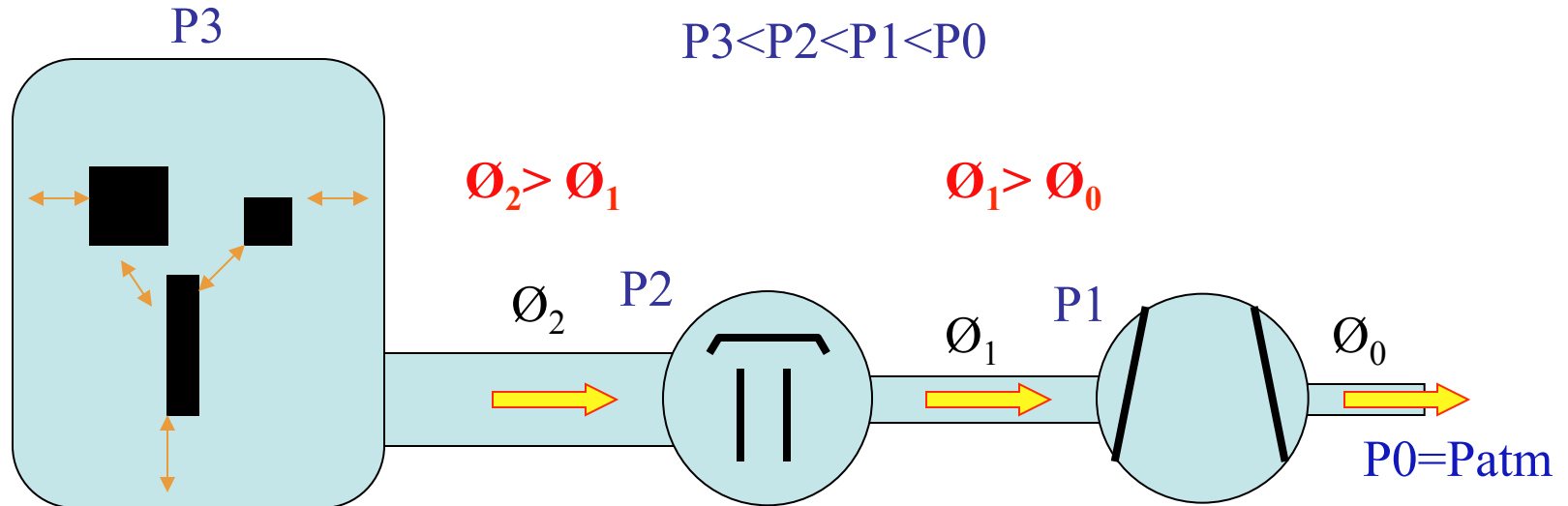


Début du pompage
= **régime laminaire**
où toutes les molécules
sont entraînées en
interagissant peu
individuellement
avec les parois



Fin du pompage
= **régime moléculaire**
où toutes les molécules
interfèrent fortement avec
les parois
⇒ transfert de masse très ralenti
car très difficile
⇒ écart de pression sans débit
visible à court terme !!

Dimensionnement



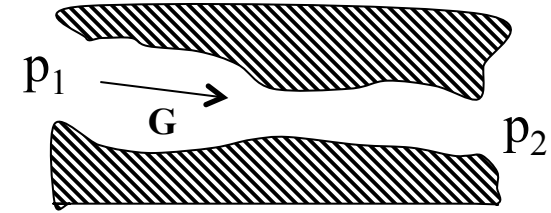
**1 - Circuits de pompage et espace dans enceinte
= géométries à mettre en cohérence (conductance)**

**2 - Vitesse de pompage finale
= caractéristique de pompe + taille des circuits**

Rendre homogènes les circuits et le groupe de pompage

Conductance L

$$L = \frac{G}{P_1 - P_2}$$



où $p_1 - p_2$ est la différence de pression entre entrée et sortie,
G le flux gazeux de pompage (\Leftrightarrow débit masse)

La conductance n'est pas un débit mais est assimilée au débit unitaire, c'est à dire au volume de gaz débité dans une canalisation lorsqu'on maintient une différence de pression unité entre ses deux extrémités, le volume de gaz étant lui-même supposé mesuré sous une pression égale à l'unité.

$p_1 - p_2$ en mbars

L est la conductance du circuit en l.s^{-1}

G le débit de pompage en mb.l.s^{-1} ($\Leftrightarrow 10^{-6} \text{ Nm}^3.\text{s}^{-1}$)

L est fonction de :

- la pression du gaz (plus P est faible , plus L est faible)
- la géométrie du circuit
- la nature du gaz

ex: Pour l'air à 20°C, et dans un circuit de diamètre D et de longueur l

$L_{\text{air}} = 140 \cdot D^4 \cdot p / l$ (écoulement laminaire)

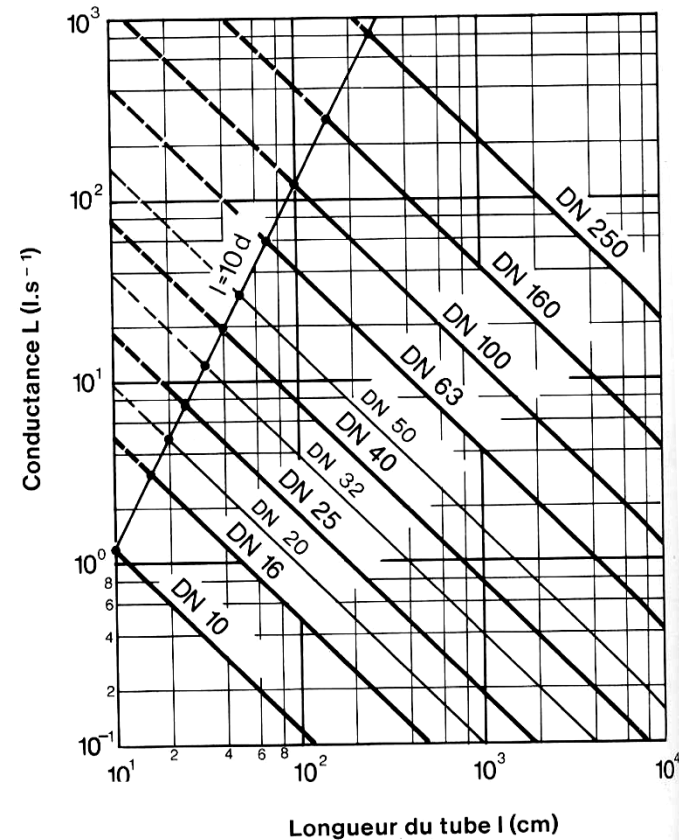
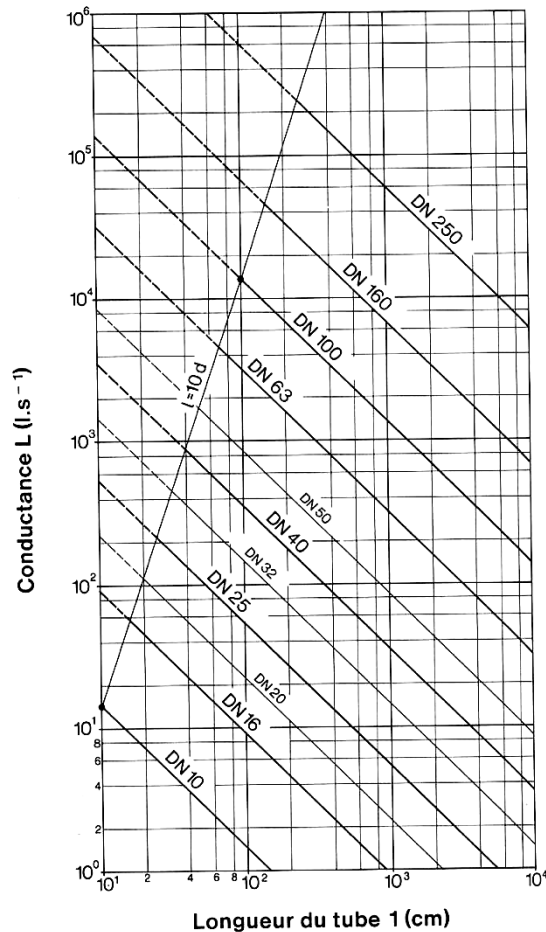
$L_{\text{air}} = 12,1 \cdot D^3 / l$ (écoulement moléculaire)

L en l.s^{-1} , D diamètre en cm, l longueur en cm et p en mbar abs

$L_{\text{gaz}} = \alpha \cdot L_{\text{air}}$	H ₂	He	H ₂ O	N ₂	CO ₂
α laminaire	2,1	0,93	1,9	1,04	
α moléculaire	3,78	2,67	1,26		0,81

Conductance

Exemple d'abaques pour tubes de différents diamètres



Écoulement laminaire air à 20°C
d.p > 0.7 cm.mbar

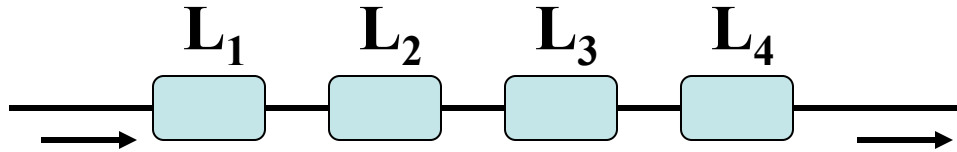
Écoulement moléculaire air à 20°C
d.p < 0.02 cm.mbar

Conductance

Analogie électrique :

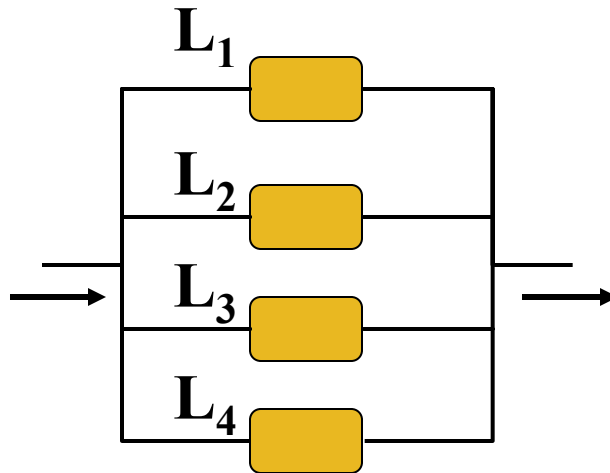
- conductance = 1 / résistance
- pression = potentiel

En série



$$1/L_{\text{tot}} = 1/L_1 + 1/L_2 + 1/L_3 + 1/L_4$$

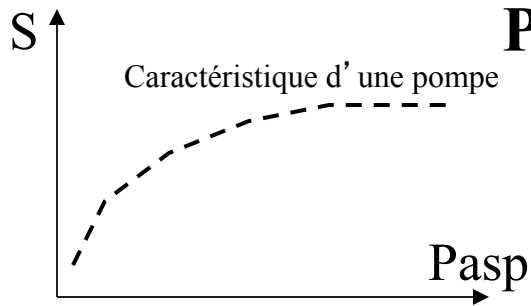
En parallèle



$$L_{\text{tot}} = L_1 + L_2 + L_3 + L_4$$

L'homogénéité entre un circuit à pomper et l'organe de pompage est obtenue lorsque les différentes conductances sont équivalentes (conductances des circuits et vitesse de pompage de la pompe). Le choix d'un système de pompage surdimensionné n'améliorera pas notablement le vide final.

Pompe et Vitesse de pompage



$$S = \frac{G}{P_{asp}}$$

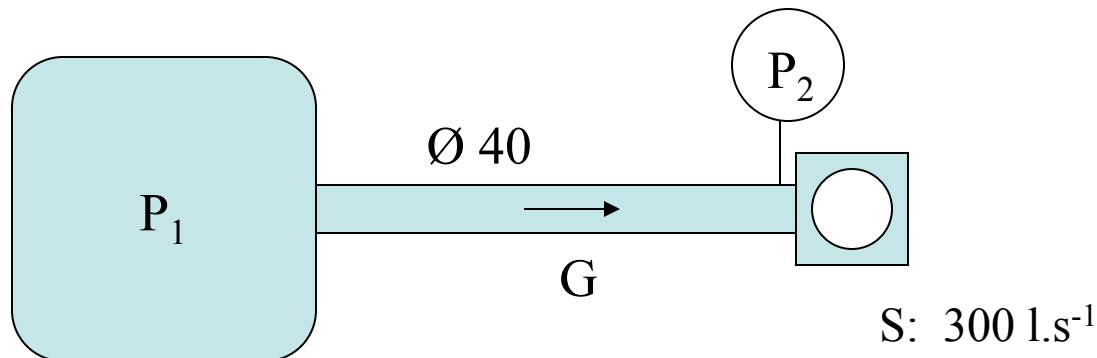
S en l.s^{-1} (ou m^3/h)

G en mbar.l.s^{-1}

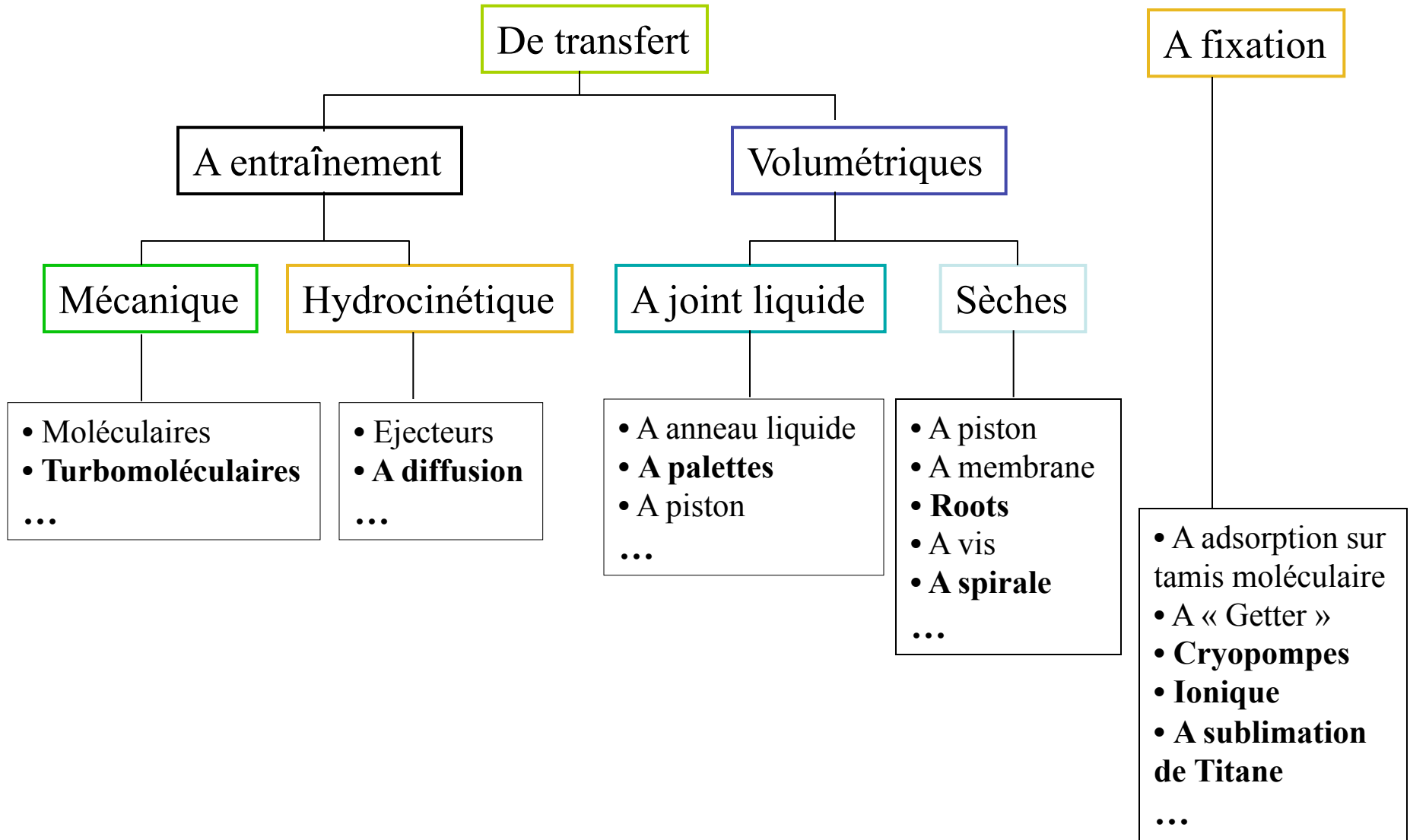
P_{asp} en mbars

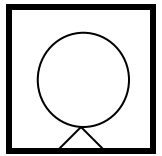
La vitesse de pompage est le flux gazeux (débit masse) ramené à la pression d'aspiration de la pompe, c'est à dire que cette vitesse représente un débit volumétrique (volume déplacé à la pression d'aspiration)

ex: $p_2 = 10^{-5}$ mbars
 $\text{Ø } 40$, long 1m et $P.\text{Ø} < 2.10^{-2}$ mbars.cm $\Rightarrow L = 12,1.D^3/\text{long}$
 $L = 7.7 \text{ l.s}^{-1}$ et $p_2 = 10^{-5}$ mbars
 $S = 300 \text{ l.s}^{-1}$ (*pompe turbomoléculaire par ex*)
 $G = 300 \times 10^{-5} = 3.10^{-3} \text{ mb.l.s}^{-1}$
 $\Rightarrow (p_1 - p_2).L = 3.10^{-3} \Rightarrow p_1 \approx 4.10^{-4}$ mbars !



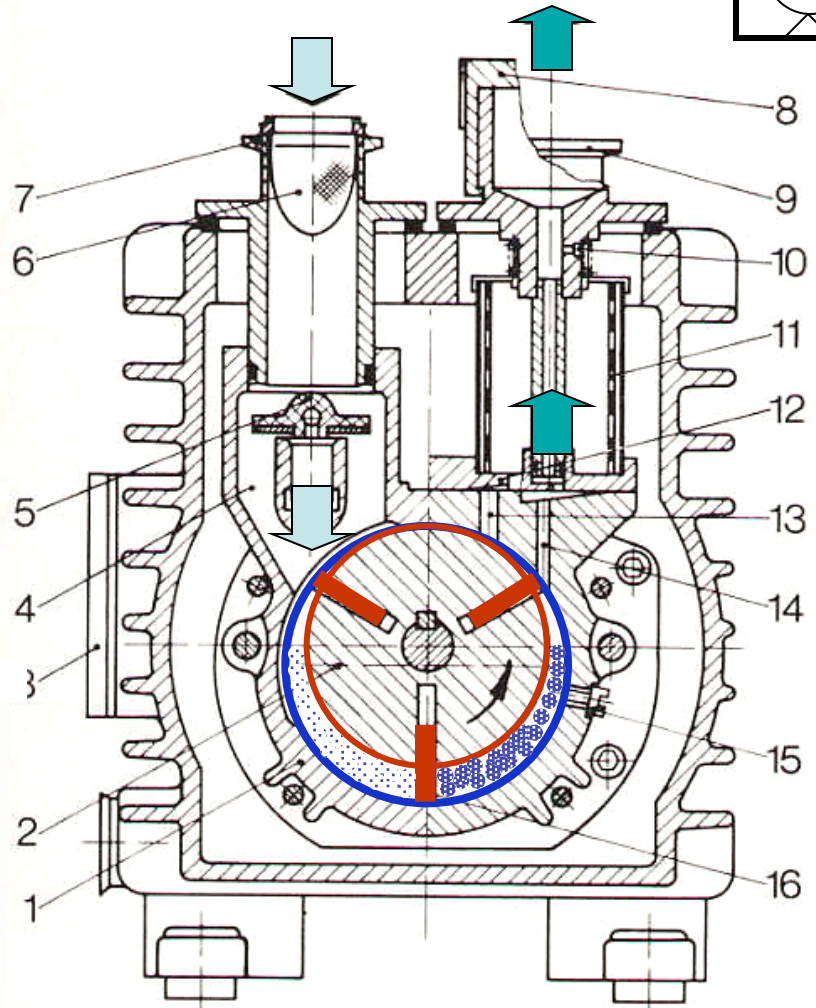
Exemples de pompe à vide





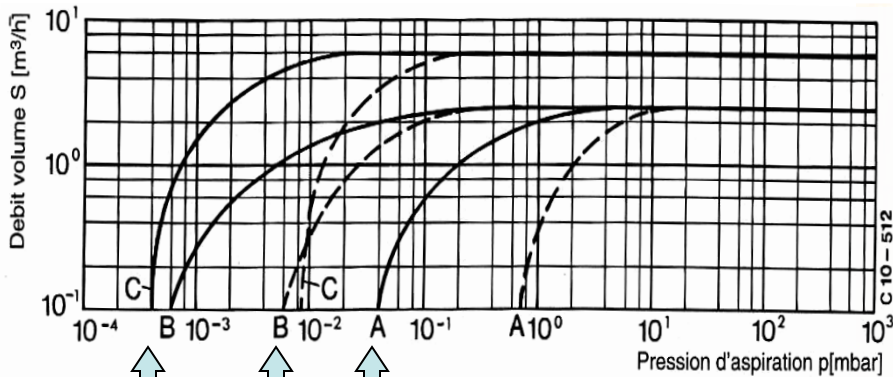
Coupe transversale d'une pompe rotative à palettes lubrifiée (mono-étagée)

- 1 Corps de pompe. 2 Rotor. 7 Aspiration.
- 9 Refoulement. 11 Filtre à huile. 15 Injection d'huile.
- 16 Palette



$$P_{asp} \approx 10^{-3} \text{ mbars (à deux étages)}$$

Caractéristique vitesse de pompage-pression de pompes à palettes



Vide limite selon modèle

(Vide limite = pression d'aspiration à débit nul)

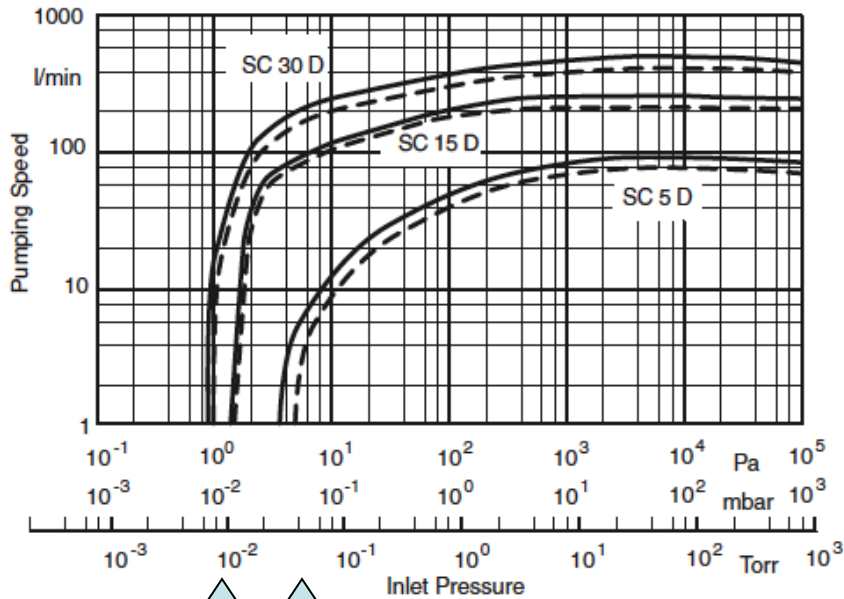
Pompe à spirales

Pompe rotative sèche à spirales
(1 spirale en rotation sur excentrique +
1 spirale fixe)

$$P_{asp} \approx 10^0 \text{ mbars}$$



Caractéristique vitesse de pompage-pression
de pompes à spirales



Vide limite selon modèle

(Vide limite = pression d'aspiration à débit nul)

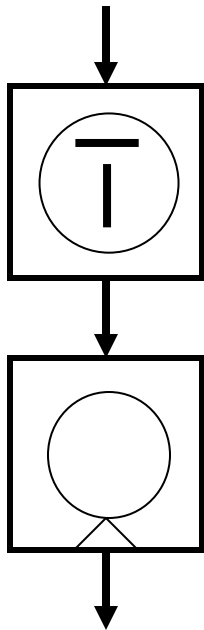
Pompe Roots

Volumétrie

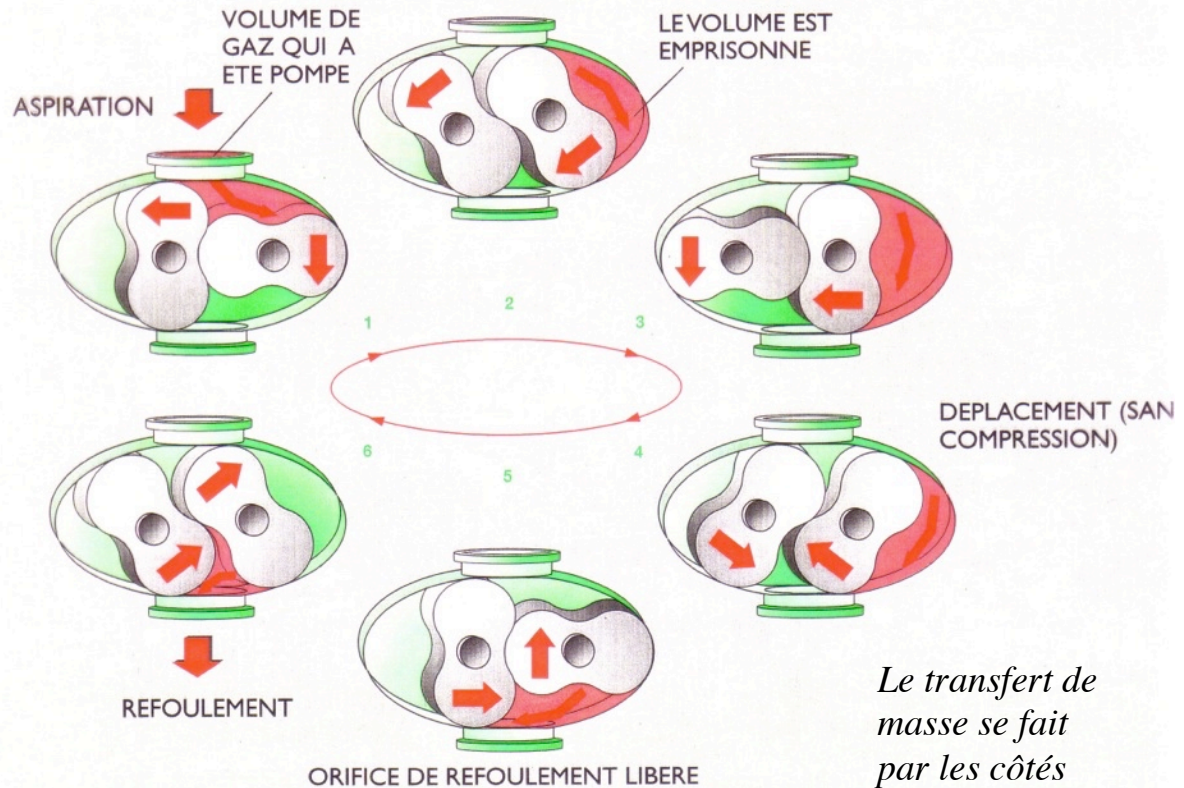
Simple, robuste, compacte et sèche.

Pour débit de gaz élevé.

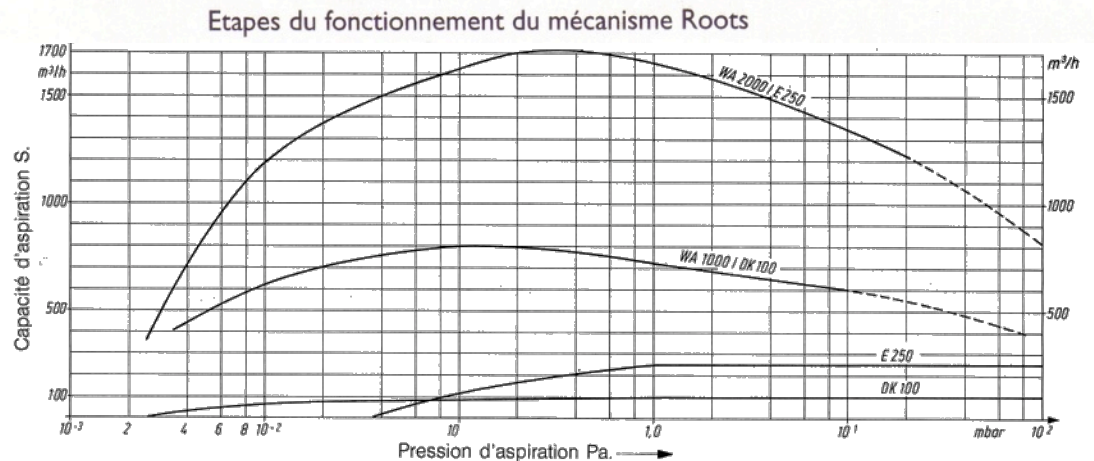
$$P_{asp} \approx 10^{-4} \text{ mbars}$$



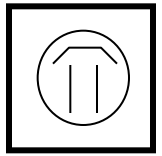
Caractéristique vitesse de pompage-pression d'une pompe Roots associée en série avec une pompe à palettes



Le transfert de masse se fait par les côtés



Pompe à diffusion d'huile



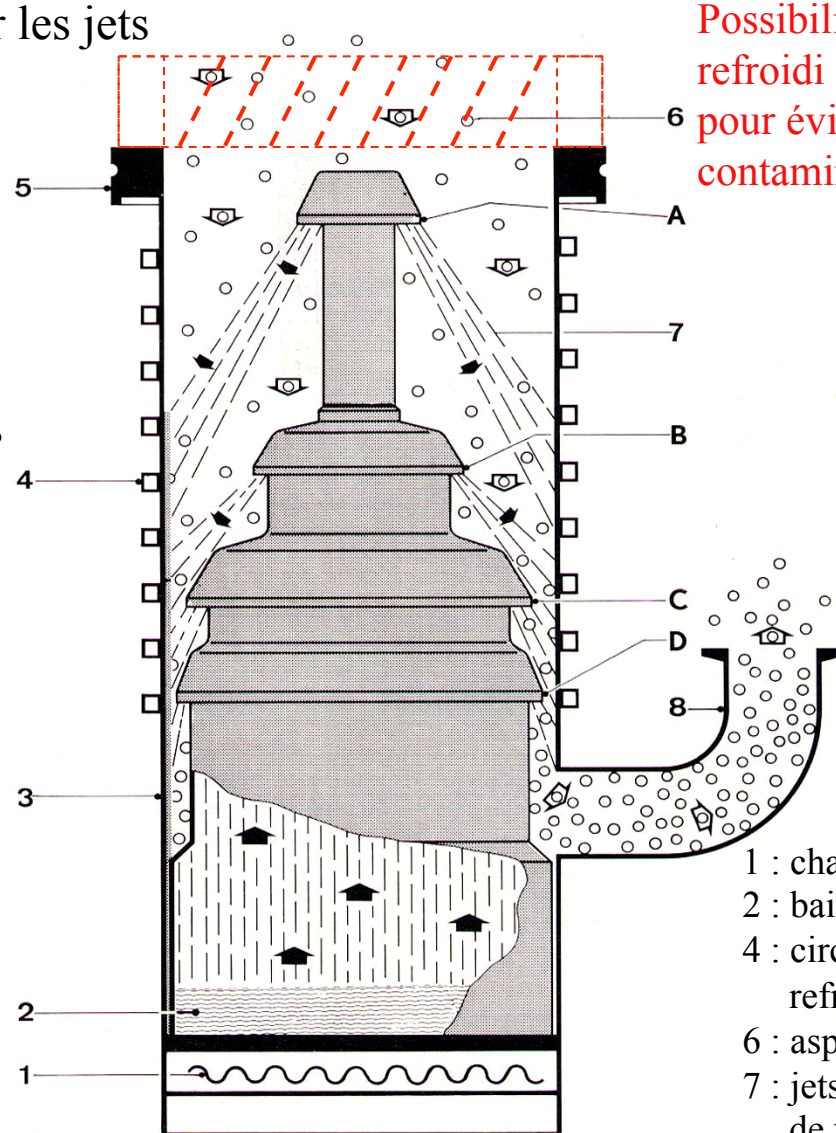
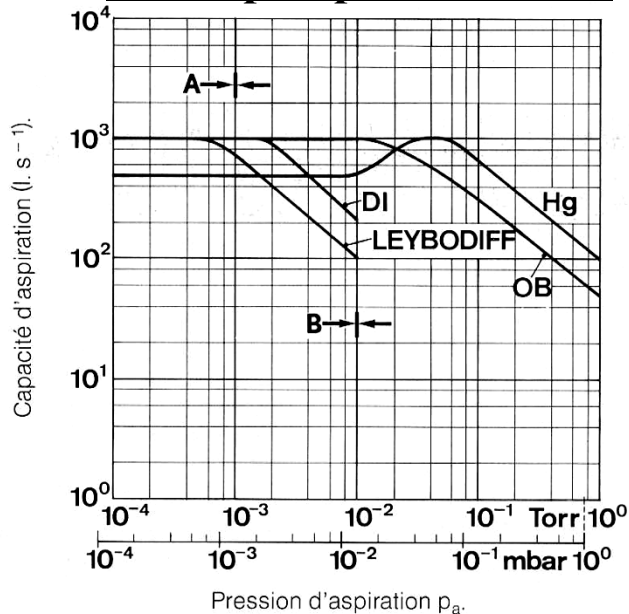
Entraînement des molécules de gaz par les jets d'huile (silicone à forte tension de vapeur vers 200°C)

Pas de pièce en mouvement, pas de vibration.

A associer avec une pompe primaire ($P_{init} < 10^{-2}$ mbars)

$$P_{asp} \approx 10^{-10} \text{ mbars}$$

Caractéristique débit-pression d'une pompe à diffusion

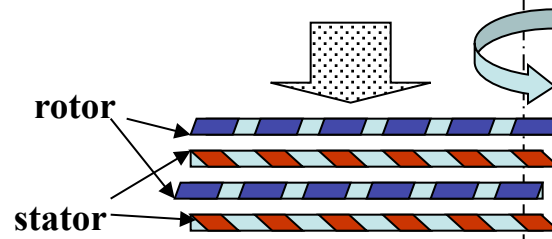
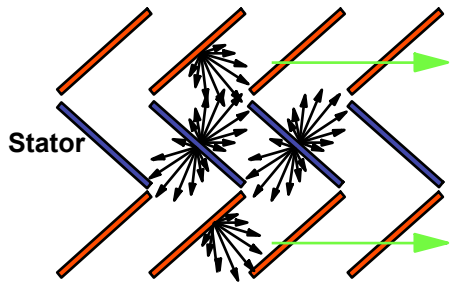


Possibilité d'un baffle refroidi (H₂O) pour éviter toute contamination en huile

- 1 : chauffage
- 2 : bain d'huile
- 4 : circuit de refroidissement
- 6 : aspiration
- 7 : jets supersoniques de vapeur d'huile
- 8 : refoulement

A entraînement

Pompe turbomoléculaire

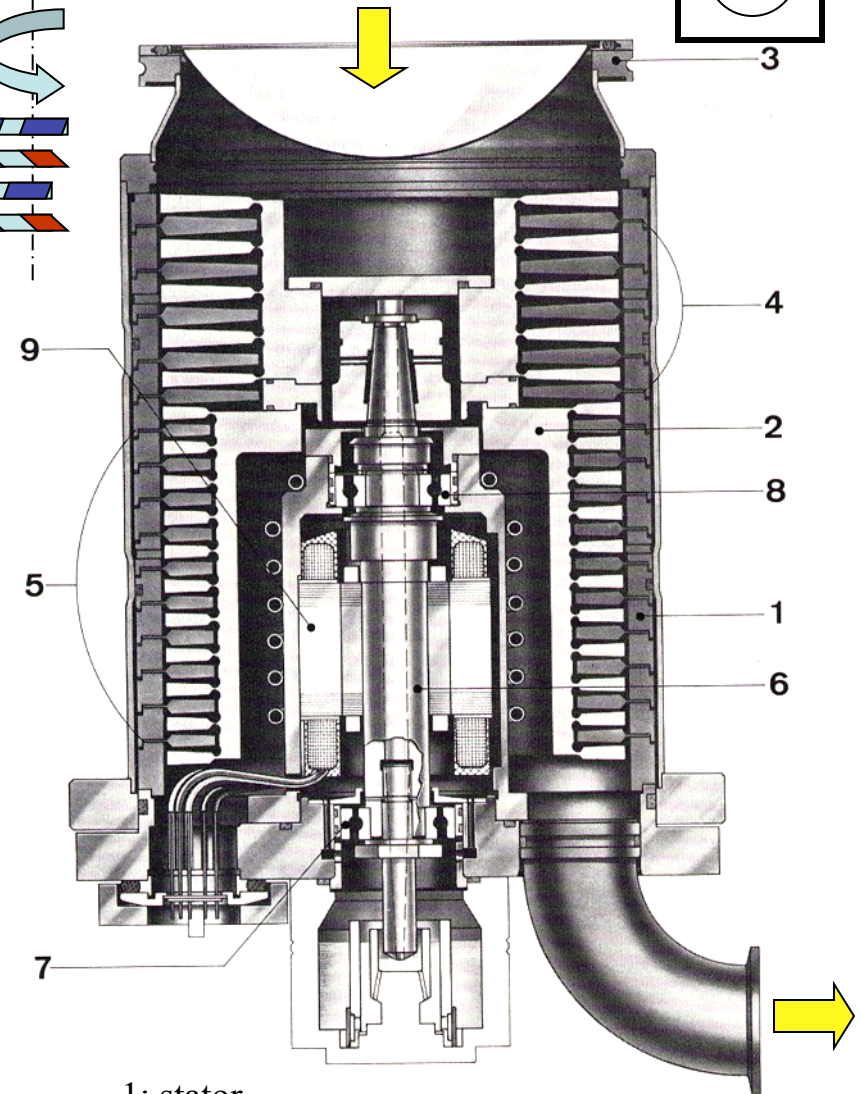
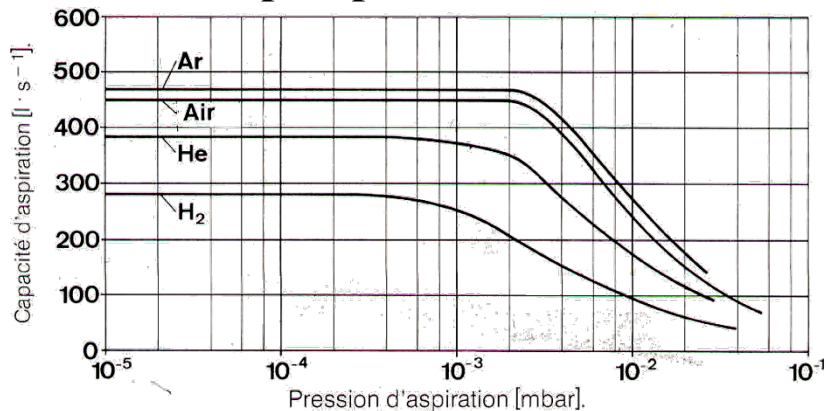


Entraînement des molécules de gaz par choc avec les pales à haute vitesse

Compacte, sèche, rapide à démarrer. A associer avec une pompe primaire ($P < 10^{-2}$ mbars).

$$P_{asp} \approx 10^{-9} \text{ mbars}$$

Caractéristique vitesse de pompage-pression d'une pompe turbomoléculaire

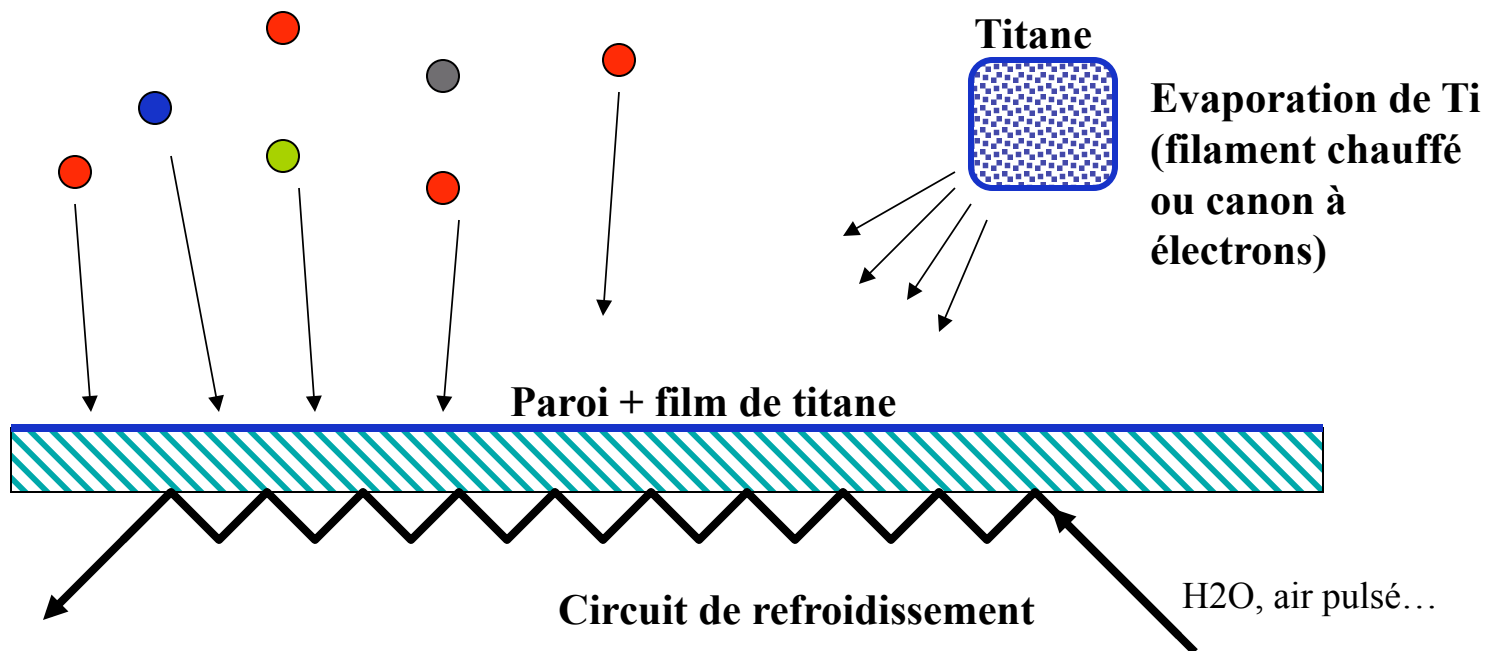


- 1: stator
- 2: rotor
- 7 et 8 : roulements
- 9: moteur électrique

Pompe à sublimation de Ti

Pompe à évaporation de Titane =
“pompe à sublimation de Titane”

Selon la nature du gaz, l'adsorption se fera par la création d'un composé stable pour les gaz dits actifs (nitrure N₂, hydrure H₂, oxyde de Ti O₂...) ou par enterrement des gaz neutres (He, Ne, Ar...) c'est à dire blocage physique des molécules sans transformation chimique.



Principe :

-sublimation du titane pour renouvellement du film

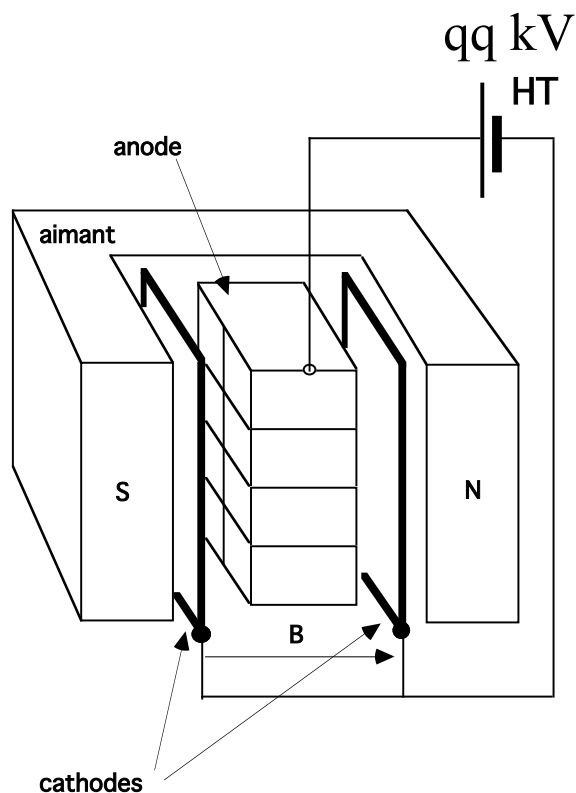
- réaction des molécules gazeuses avec le film titane (“enterrements” des gaz neutres et création de composés stables pour les gaz actifs)

ex: 1g/h de titane consommé = 2 à 3 mb.l.s-1 d'azote piégés soit environ 9 mg/h

Simple, grand débit ($P_{init} \ll 10^{-3}$ mbars)

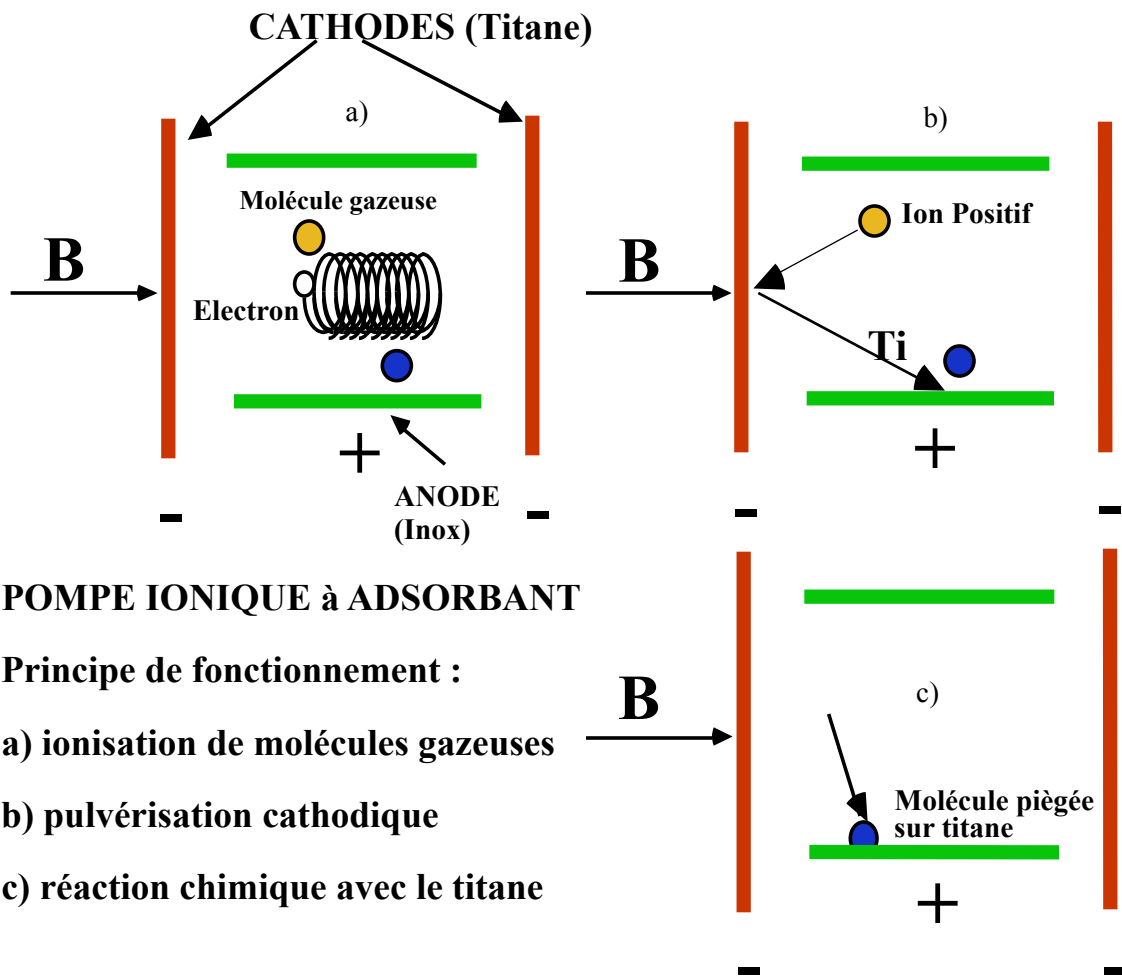
$P_{asp} \approx 10^{-11}$ mbars

Pompe ionique



$$P_{asp} \approx 10^{-11} \text{ mbars}$$

Ultravide ($P_{init} < 10^{-6} \text{ mbars}$)

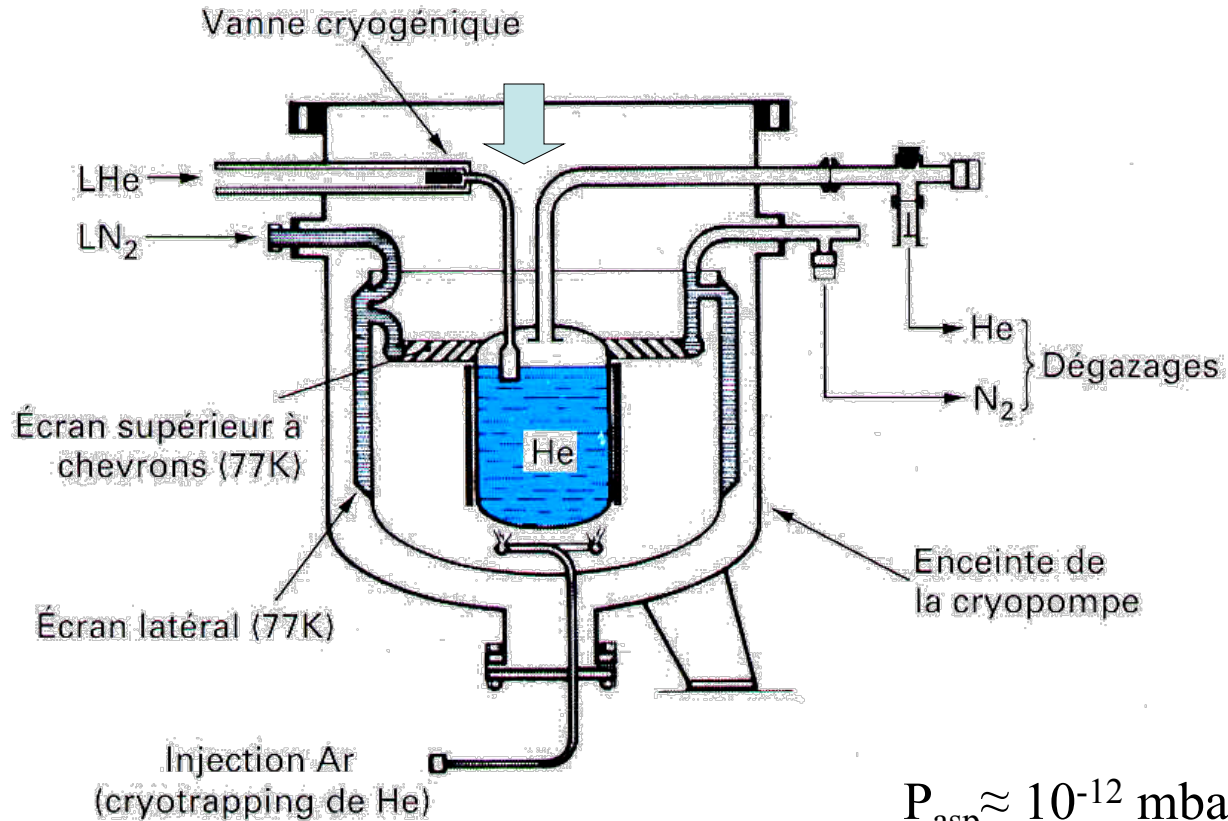


POMPE IONIQUE à ADSORBANT

Principe de fonctionnement :

- a) ionisation de molécules gazeuses
- b) pulvérisation cathodique
- c) réaction chimique avec le titane

Cryopompe



Techniques de l'Ingénieur B 2 382

Très fort débit ($>10^4 \text{ l.s}^{-1}$), pas de vibration.

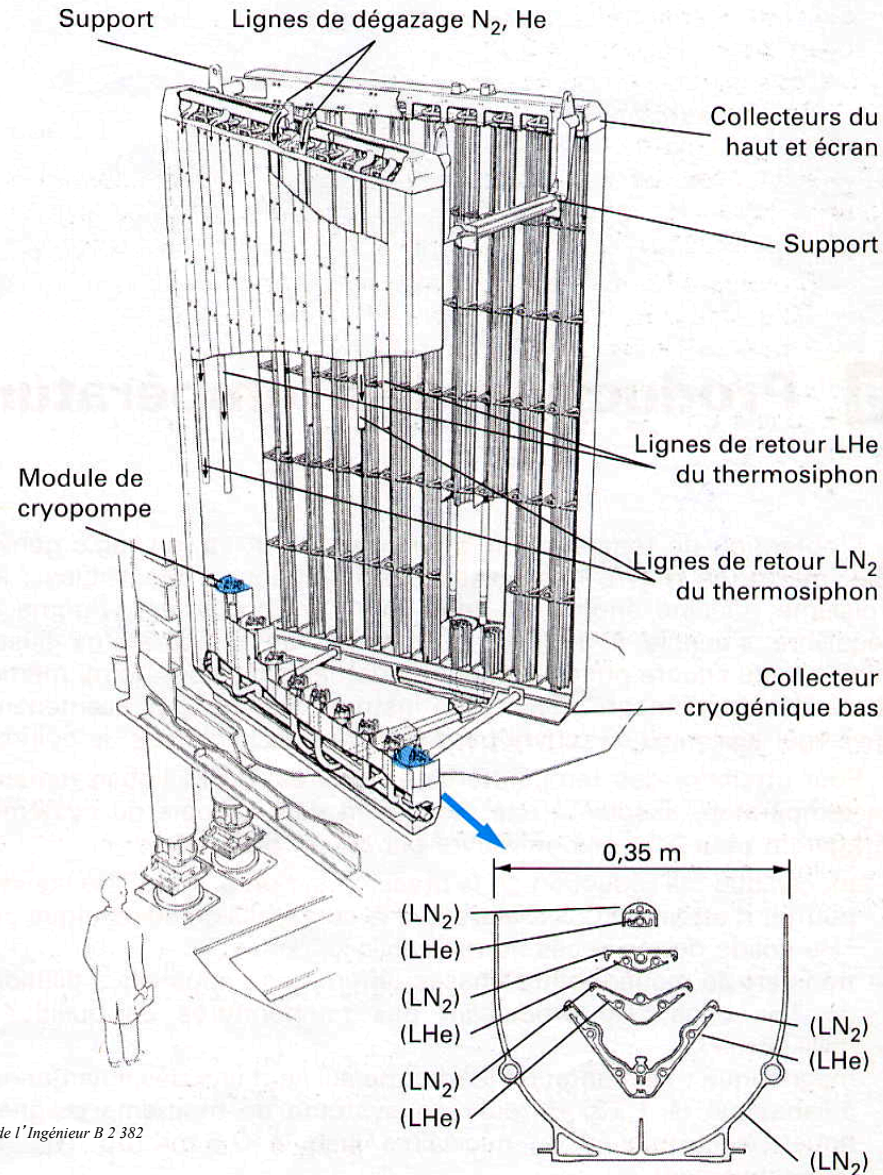
Démarrage à pression élevée (qq mbars)

Compromis entre puissance de piégeage et consommation de fluide

Possibilité **d'utiliser un cryogénérateur** (« tête froide ») sans fluide cryo

!! Régénération obligatoire par réchauffage

Exemple de Cryopompe



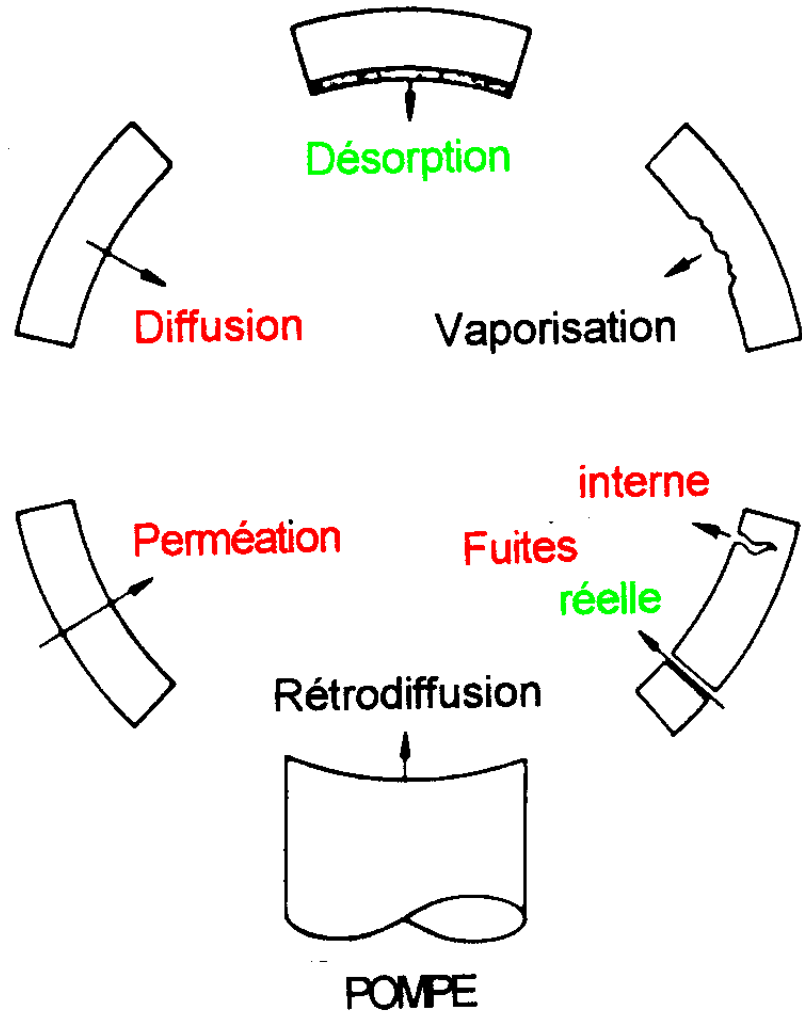
Cryopompe à grand débit en continu sur le réacteur de fusion thermonucléaire JET (GB).

- $8 \cdot 10^6 \text{ l} \cdot \text{s}^{-1}$ sur H₂
- LN₂ + LHe

Effets de paroi

Après le pompage en volume, un certain nombre de phénomènes de paroi peuvent retarder la descente en pression d'une enceinte.

Choix des matériaux, précaution de montage et fabrication, préparation initiale des surfaces sont autant de points à respecter pour accélérer, atteindre et maintenir un bon vide.



Dégazage

Fonction de la nature du matériau, de son état de surface, de sa fabrication et du temps

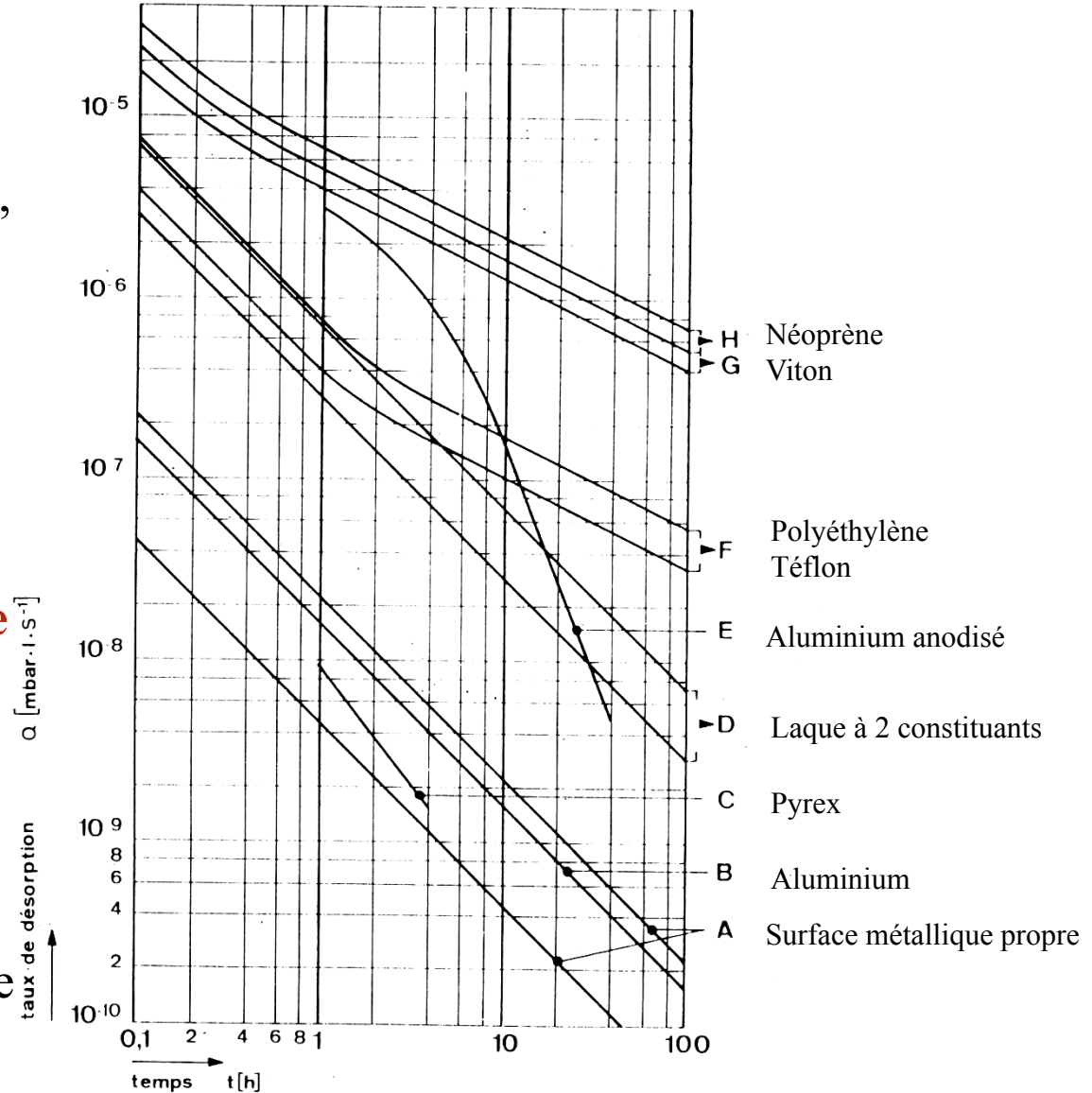
Approximativement, flux de dégazage indépendant de la pression

Très sensible à la température

⇒ Désorption accélérée par élévation de T°

⇒ **étuvage de 300 à 450°C** (voire 800°C) pour obtention **ultravide ($<10^{-10}\text{mb}$)**

⇒ un étuvage à haute T° nettoie les parois pour longtemps



La détection de fuite

Une fuite, même faible, peut provoquer l'impossibilité d'obtenir un vide correct.

- l'unité habituelle de la fuite = mbar.l.s^{-1} ou $\text{Pa.m}^3.\text{s}^{-1}$ ($1\text{mbar.l.s}^{-1} = 0,1 \text{ Pa.m}^3.\text{s}^{-1}$)

fuite \Leftrightarrow débit masse ($1 \text{ mbar.l.s}^{-1} = 10^{-6} \text{ Nm}^3.\text{s}^{-1}$)

- $10^{-4} \text{ mb.l.s}^{-1} \approx 1$ bulle de 1 mm^3 toutes les 10 secondes
- 1 pompe d'une capacité de 100 l.s^{-1} (turbo DN100) se verra limiter à 10^{-6} mbars à son aspiration pour une fuite de $10^{-4} \text{ mbars.l.s}^{-1}$ (calcul très optimiste !!!)
- Mais on comparera surtout la fuite à la conductance minimale des circuits

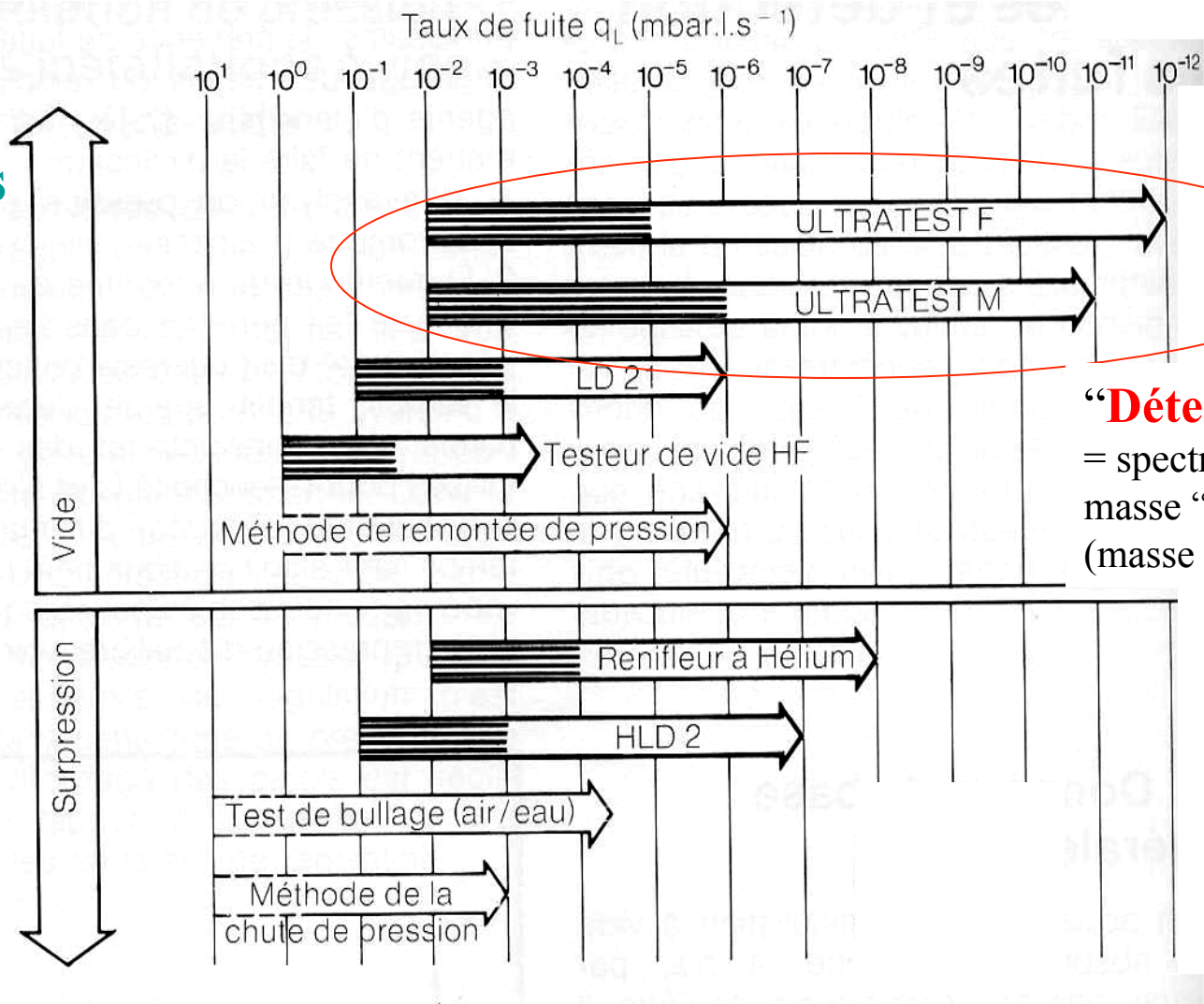
Ex : diam 40mm et $l=1\text{m} \Rightarrow L=7,7 \text{ l.s}^{-1}$

$\Rightarrow DP = 1,3.10^{-5} \text{ mbars}$ quand $G(\text{fuite}) = 10^{-4} \text{ mb.l.s}^{-1}$

$\Rightarrow P > 1,3.10^{-5} \text{ mbars}$ quel que soit la capacité du système de pompage

La détection de fuite

Gamme
des
différentes
méthodes



“**Détecteurs He**”
= spectromètres de
masse “calés” sur He
(masse 4)

Détection de fuite par remontée de pression

Une fuite peut être évaluée par la remontée (ou la baisse) de pression qu'elle engendre sur un volume donné à contrôler.

Le débit de fuite va s'exprimer alors :

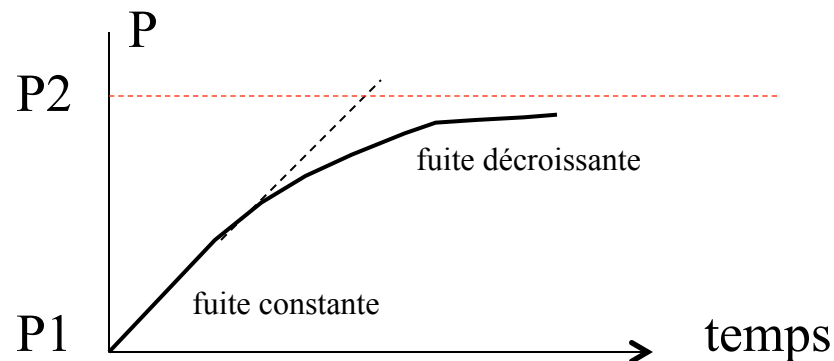
$$\tau = \Delta p \cdot V / \Delta t$$

où Δp est la variation de pression entre début et fin de durée d
 V volume
 Δt est la durée associée à la variation de pression

Comme toute fuite, τ s'exprime en **mb.l.s⁻¹**. Ces unités peuvent ramener ce débit mesuré à température ambiante à $10^{-6} \text{ Nm}^3 \cdot \text{s}^{-1}$ donc implicitement à un débit massique ($\text{g} \cdot \text{s}^{-1}$).

Pour mesurer une **fuite constante** et maximum, il faut conserver au moins un **facteur 2 entre les pressions de chaque côté de la fuite (à condition de T constantes)** =< écoulement sonique à la fuite.

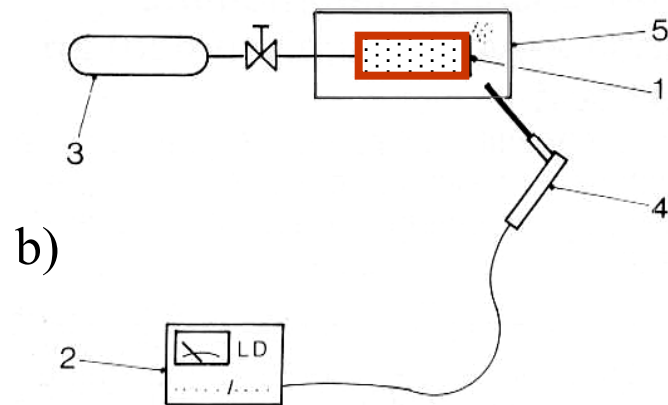
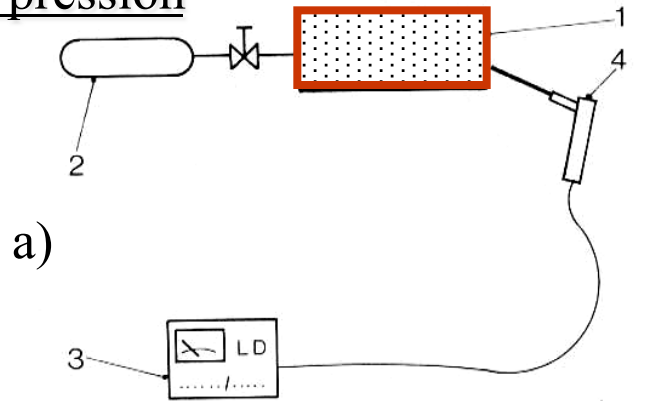
Pour une remontée de pression avec l'atmosphère autour de l'enceinte à tester (1000 mbars abs), il faut donc avoir au maximum 500 mbars abs dans l'enceinte. Dès que la pression interne est moins de deux fois inférieure à la pression externe, la fuite va progressivement diminuer.



Détection de fuite par détecteur hélium

(spectro calé sur la masse de l'hélium)

En pression

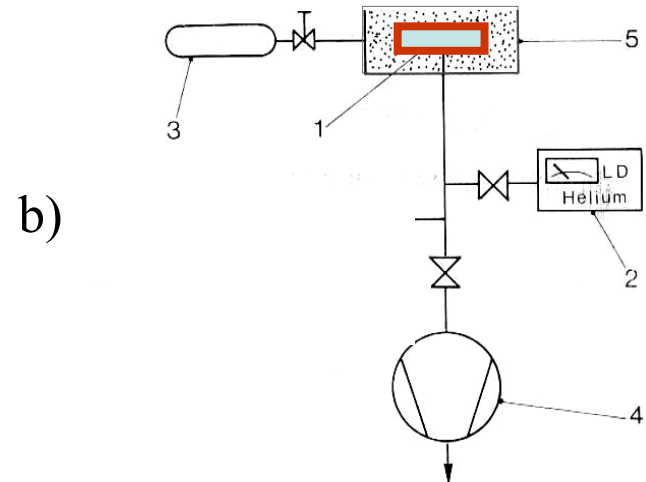
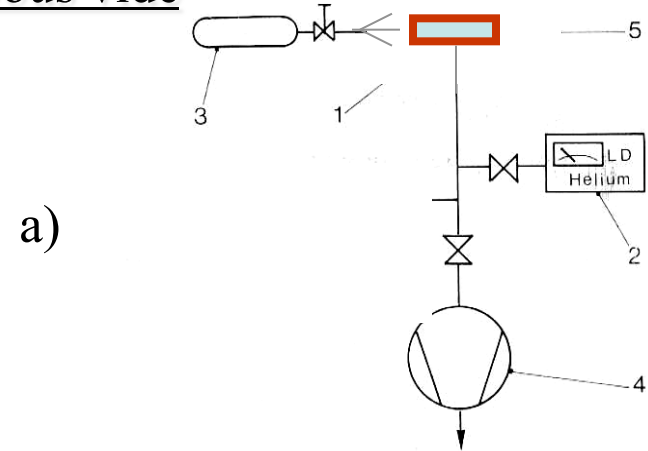


Test **par reniflage** avec détecteur He

a) Direct = contrôle local

b) Sous pochon = contrôle global

Sous vide



Test **sous vide** avec détecteur He

a) Par aspersion local = contrôle local

b) Sous atm He = contrôle global

Formations multi-domaines dans les techniques du vide



Formation continue
2019
TECHNIQUES & APPLICATIONS

VIDE
PROCÉDÉS
ANALYSE
INTRA

SOCIÉTÉ FRANÇAISE DU VIDE
FAITES LE PLEIN DE CONNAISSANCES

www.vide.org

Certification CQPM

SFV
Société Française du Vide

Enregistré sous le numéro 11750054675 auprès du préfet de région d'Île-de-France.
Cet enregistrement ne vaut pas agrément de l'État.