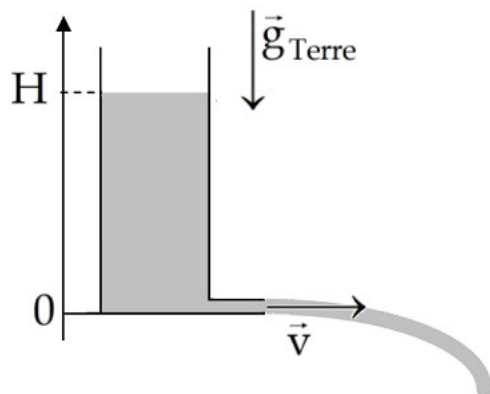


# Vidange d'un fluide.

On s'intéresse ici à la vidange d'un récipient contenant un fluide dont on idéalise la nature ainsi que celle de son écoulement.

Le principe de Torricelli est un principe de mécanique des fluides découvert par Evangelista Torricelli en 1643.

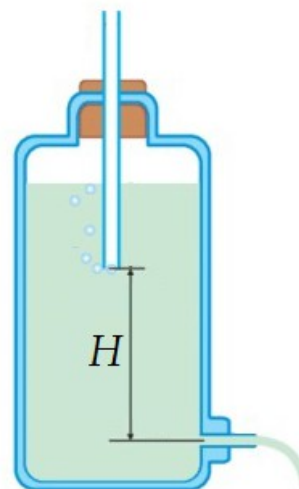
Il établit que le carré de la vitesse d'écoulement d'un fluide sous l'effet de la pesanteur est proportionnel à la hauteur de fluide située au-dessus de l'ouverture par laquelle il s'échappe du récipient qui le contient.



$$v = \sqrt{2g_{\text{Terre}} \cdot H}$$

## I. Expérience.

Pour une certaine hauteur d'eau «  $H$  », relevez la masse d'eau «  $M_{\text{Eau}}$  » vidangée sur une durée «  $\Delta t$  ».



*La présence de la tige creuse permet de travailler à hauteur  $H$  constante, tant que la surface libre n'est pas descendue sous le niveau de celle-ci.*

$H_{\text{en cm}}$	$\Delta t$	$M_{\text{Eau}}$
5		
10		
15		
20		
25		
30		

L'exploitation des données numériques se fera en utilisant les unités du système officiel : m, kg, s etc ...

a. Déterminez le volume vidangé ainsi que la valeur prise par le débit volumique lors de chaque vidange.

*On rappelle que le débit volumique d'un fluide animé d'une vitesse «  $v$  » au travers d'une surface «  $S$  » est :*  $D_{\text{volum.}} = v \cdot S$

b. Dédurre du débit volumique la vitesse «  $v$  » du fluide en sortie du vase. La section de sortie du tube présente un diamètre de 3,75 mm.

c. Par exploitation graphique des couples de valeurs ( $v$  ;  $H$ ), contrôler la validité de la formule de Torricelli.

*On rappelle que  $\rho_{\text{Eau}} = 10^3 \text{ kg.m}^{-3}$*

## → Mesures, Paramètres & expressions.

Travaux Pratiques : vidange d'un fluide

i	H	Δt	Meau	Veau	Debitvolumique	vitesse	vcarre
	m	s	kg	m <sup>3</sup>	m <sup>3</sup> .s <sup>-1</sup>	m/s	m <sup>2</sup> .s <sup>-2</sup>
0	0,025000	90,0000	0,535000	0,000535	5,94444·10 <sup>-6</sup>	0,538219	0,289679
1	0,050000	67,0000	0,603000	0,000603	9,00000·10 <sup>-6</sup>	0,814873	0,664019
2	0,075000	59,0000	0,784000	0,000784	1,32881·10 <sup>-5</sup>	1,20313	1,44752
3	0,100000	54,5000	0,837000	0,000837	1,53578·10 <sup>-5</sup>	1,39052	1,93354
4	0,125000	39,0000	0,743000	0,000743	1,90513·10 <sup>-5</sup>	1,72493	2,97539
5	0,150000	44,0000	0,741000	0,000741	1,68409·10 <sup>-5</sup>	1,52480	2,32502
6	0,200000	30,4000	0,729000	0,000729	2,39803·10 <sup>-5</sup>	2,17121	4,71415
7	0,250000	16,2000	0,459000	0,000459	2,83333·10 <sup>-5</sup>	2,56534	6,58098

Travaux Pratiques : vidange d'un fluide

Options: Ajouter, Syntaxe, Mise à jour, Imprimer, Copier, Degré, Préfixe

Constantes: le tiret bas \_ permet d'assigner à une valeur numérique une dimension. la lettre m portée directement après une valeur numérique correspond au préfixe milli

Statistique: Déclaration de masse volumique de l'eau  
 $\rho_{\text{eau}} = 1000 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$

Classiques: calcul du volume vidangé et du débit volumique  
 $V_{\text{eau}} = \rho_{\text{eau}} \cdot m^3$   
 $\text{Debitvolumique} = V_{\text{eau}} / \Delta t$

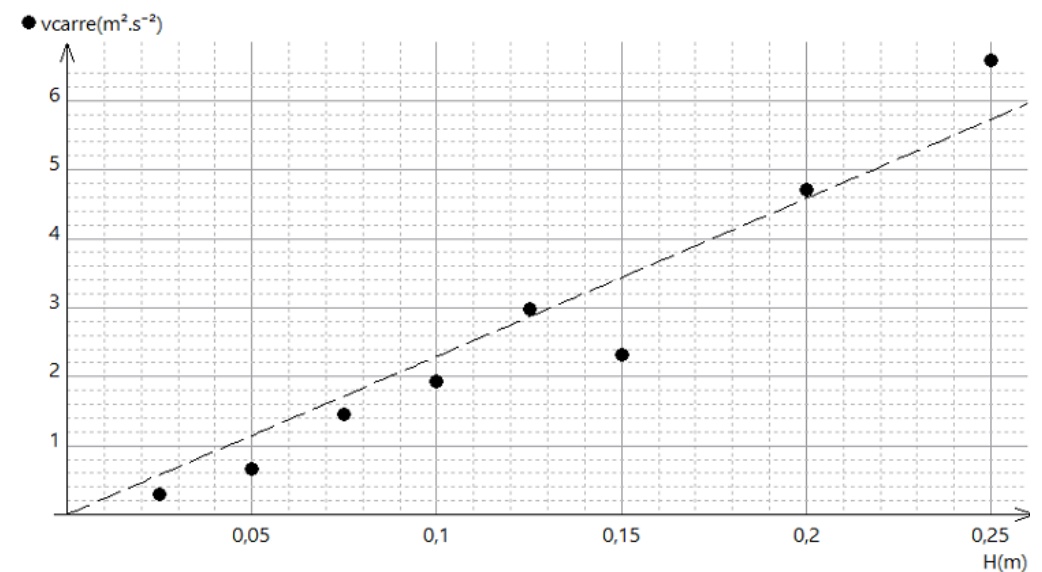
Signal: déclaration du diamètre de sortie et calcul de surface de sortie  
 $\Phi_{\text{sortie}} = 3.75 \text{ m}$   
 $S_{\text{sortie}} = \pi \cdot (\Phi_{\text{sortie}} / 2)^2 \cdot \text{m}^2$

Autres: calcul de vitesse de sortie  
 $v_{\text{sortie}} = \text{Debitvolumique} / S_{\text{sortie}}$

Programme: calcul du carré de la vitesse de sortie  
 $v_{\text{carre}} = v_{\text{sortie}}^2$

Grandeurs: i, Npoints, [i], [i+1], [i-1], H, Δt, Meau, peau, Veau, Debitvolumique, Φsortie, Ssortie, vitesse, vcarre

## → graphique & modélisation.



Les points expérimentaux sont un peu dispersés autour d'une droite moyenne dont le coefficient directeur est d'un ordre de grandeur satisfaisant.

La valeur de  $g_{\text{Terre}}$  associée présentant un écart d'environ 15 % à celle théorique.

Options: Modèles, Bornes, Degré

Expression du modèle

$v_{\text{carre}} = 2 \cdot g_{\text{terre}} \cdot H$

Ajuster Tracé auto.

$g_{\text{terre}} <<< 11,5 >>>$

Résultats de la modélisation

Ecart-type données-modèle  
 $v_{\text{carre}} = 598,423 \cdot 10^{-3} \text{ m}^2 \cdot \text{s}^{-2}$

Intervalle de confiance à 95%  
 $g_{\text{terre}} = (11,5 \pm 1,8) \text{ m/s}^2$

## II. Etude théorique.

On cherche ici à établir la formule de Torricelli. Cf introduction.

On rappelle que l'écoulement permanent d'un fluide incompressible satisfait à la relation de Bernoulli :

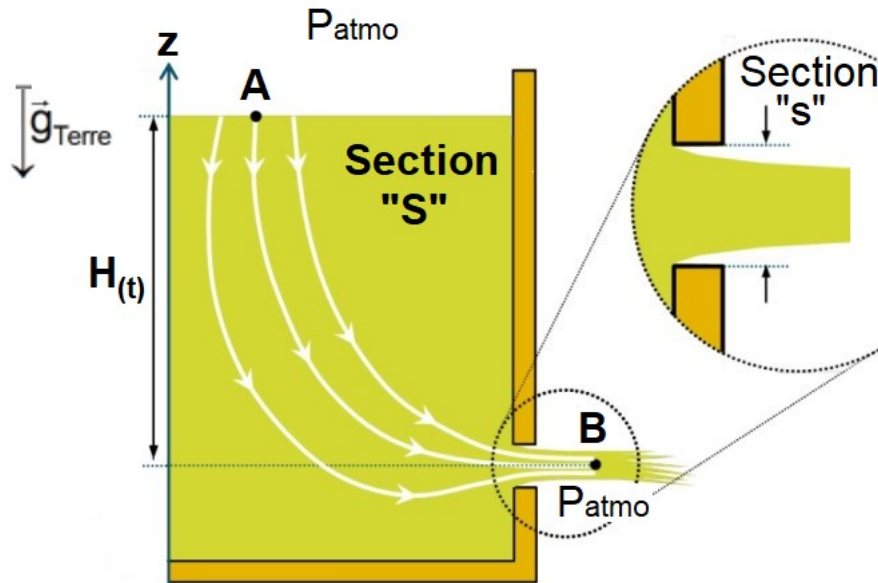
$$\rho \cdot \frac{v^2}{2} + \rho \cdot g_{\text{Terre}} \cdot z + P = \text{Constante en tout point de l'écoulement}$$

Daniel  
Bernoulli



→ [https://fr.wikipedia.org/wiki/Daniel\\_Bernoulli](https://fr.wikipedia.org/wiki/Daniel_Bernoulli)

On schématise la situation ci-dessous.



a. Appliquez la relation de Bernoulli pour les points A et B.

$$\rho \cdot \frac{v^2}{2} + \rho \cdot g_{\text{Terre}} \cdot z + P = \text{Constante en tout point de l'écoulement}$$

$$\text{Soit : } \rho \cdot \frac{v_A^2}{2} + \rho \cdot g_{\text{Terre}} \cdot z_A + P_A = \rho \cdot \frac{v_B^2}{2} + \rho \cdot g_{\text{Terre}} \cdot z_B + P_B$$

$$\text{avec } P_A = P_B = P_{\text{atmo}} \text{ et } z_A - z_B = H$$

$$\text{D'où : } \frac{\rho}{2} (v_B^2 - v_A^2) = \rho \cdot g_{\text{Terre}} \cdot H \longrightarrow (v_B^2 - v_A^2) = 2 \cdot g_{\text{Terre}} \cdot H$$

b. Appliquez la conservation du débit volumique entre les points A et B.

Selon les notations adoptées, la conservation du débit volumique entraîne que :

$$S \cdot v_A = s \cdot v_B \text{ ou encore que : } \frac{v_B}{v_A} = \frac{S}{s}$$

On fait l'hypothèse que la section de l'orifice de sortie est très inférieure à celle du cylindre :  $s \ll S$ .

c. En déduire une inégalité sur les vitesses d'écoulement du fluide aux points A et B.

$$\text{Si } s \ll S, \text{ alors : } \frac{v_B}{v_A} = \frac{S}{s} \gg 1.$$

$$\text{On peut considérer que : } v_A \ll v_B$$

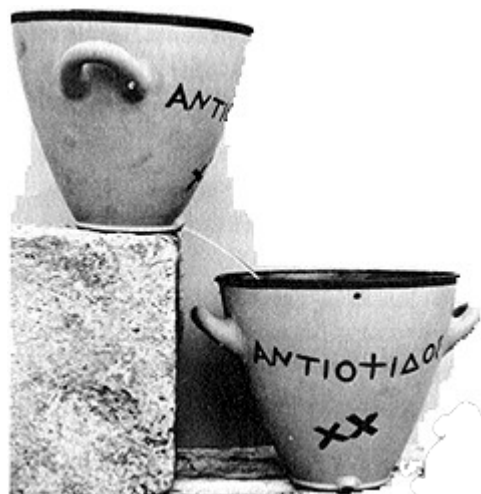
d. A partir des questions précédentes, établir la formule de Torricelli.

$$\begin{cases} (v_B^2 - v_A^2) = 2 \cdot g_{\text{Terre}} \cdot H \\ v_A \ll v_B \end{cases} \longrightarrow v_B^2 = 2 \cdot g_{\text{Terre}} \cdot H$$



*Il existe plusieurs possibilités pour assurer un débit de fluide constant.*

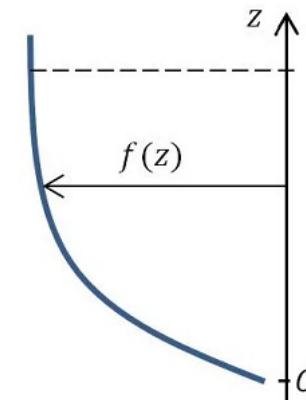
Soit en ayant toujours une hauteur  $H$  de liquide constante dans le récipient d'où s'écoule le fluide, avec par exemple une alimentation à débordement



Ou en donnant au récipient une forme évasée adéquate permettant un écoulement à débit constant.

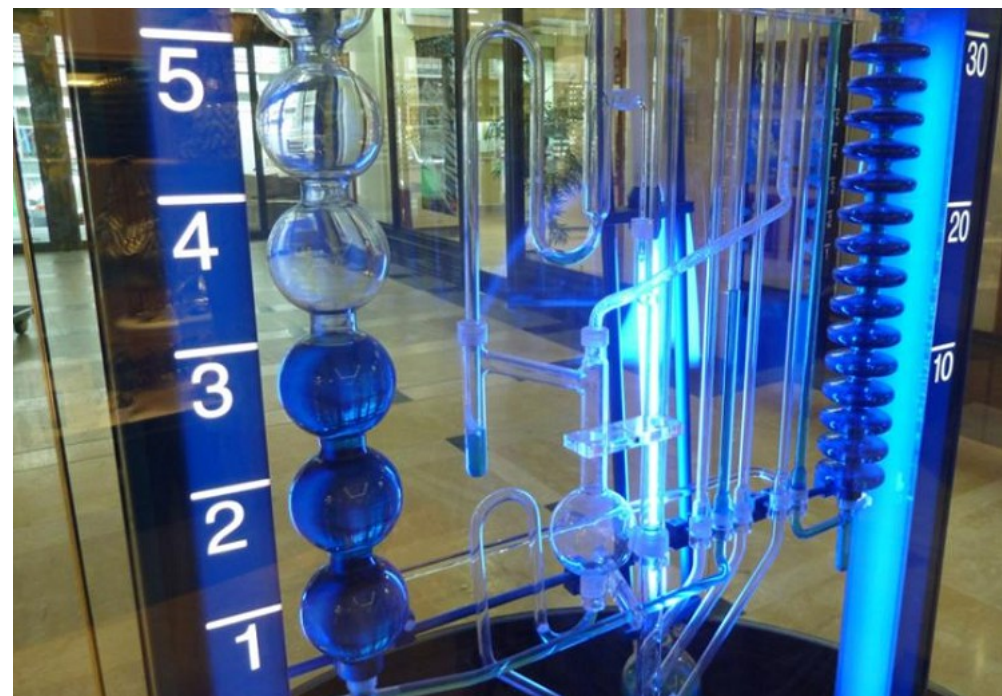
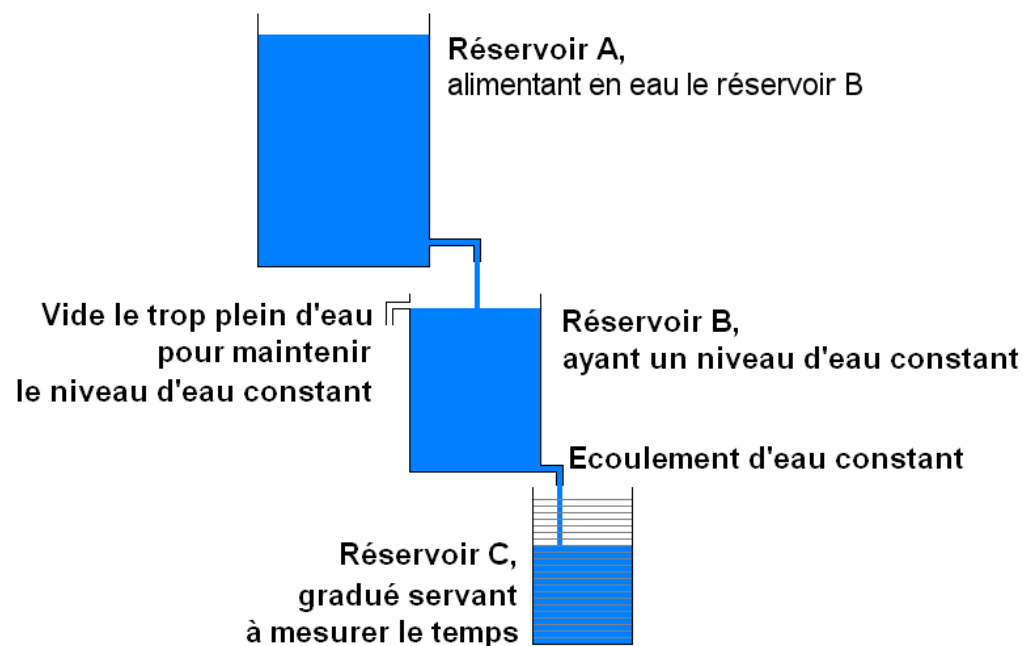
*Ce qui sera effectué dès l'Égypte antique mais théorisé que bien plus tard.*

$$\frac{dz}{dt} = -\sqrt{2gz} \cdot \frac{Cste}{f(z)^2}$$



On attribue le concept d'horloge (à eau) à Ctésibios d'Alexandrie (III<sup>ème</sup> siècle avant JC).

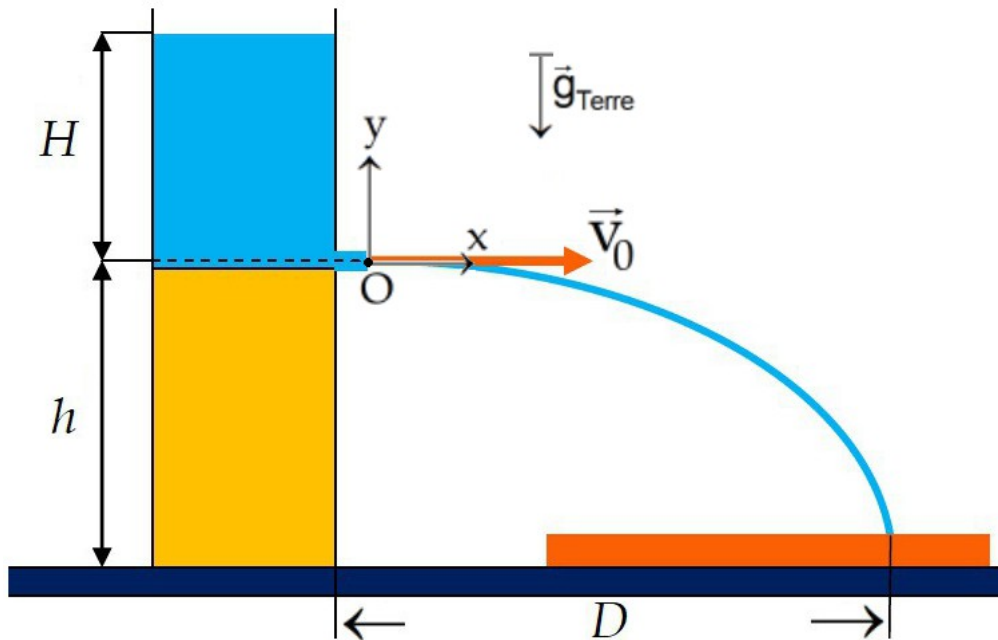
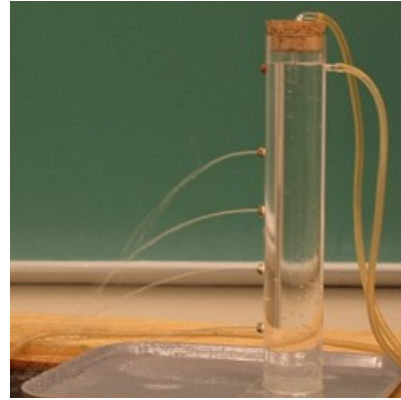
Il serait le premier à avoir élaborer un mécanisme indirect d'indication horaire basé sur l'écoulement régulé d'un fluide



### III. Exercice.

→ On s'intéresse ici aux variations de la portée du jet en fonction de la hauteur d'eau dans le récipient.

On adopte les notations du schéma ci-dessous :



On étudie le système {goutte d'eau}. C'est à dire une goutte du jet de liquide.

L'étude est menée dans le référentiel terrestre supposé galiléen..

a. A l'aide d'une relation que l'on énoncera, établir l'expression de l'accélération du système.

On applique au système étudié la seconde loi de Newton dans le référentiel terrestre galiléen :

$$\sum \vec{F}_{\text{ext} \rightarrow \text{syst}} = \frac{d\vec{p}_{\text{syst}}}{dt}.$$

$$\text{Ici : } \begin{cases} \sum \vec{F}_{\text{ext} \rightarrow \text{syst}} = \overline{\text{Poids}}_{\text{syst}} \\ \frac{d\vec{p}_{\text{syst}}}{dt} = m_{\text{syst}} \cdot \vec{a}_{\text{syst}(t)} \end{cases} \longrightarrow \vec{a}_{\text{syst}(t)} = \boxed{\vec{a}_{\text{syst}} = \vec{g}_{\text{Terre}}}$$

b. Etablir les équations horaires du mouvement du système étudié.

$$\vec{v}_{(t)} \begin{cases} v_{x(t)} = v_0 \\ v_{y(t)} = -g_{\text{Terre}} \cdot t \end{cases} \quad \overline{\text{OM}} \begin{cases} x_{(t)} = v_0 \cdot t \\ y_{(t)} = -\frac{1}{2} \cdot g_{\text{Terre}} \cdot t^2 \end{cases}$$

par "intégrations successives" car  $\vec{a}_{(t)} = \frac{d\vec{v}_{(t)}}{dt}$  et  $\vec{v}_{(t)} = \frac{d\overline{\text{OM}}}{dt}$

et selon les conditions initiales  $\vec{v}_0 \begin{cases} v_0 \cdot \vec{u}_x \\ 0 \cdot \vec{u}_y \end{cases}$  et  $\overline{\text{OM}}_0 \begin{cases} 0 \cdot \vec{u}_x \\ 0 \cdot \vec{u}_y \end{cases}$ ,

on obtient :

$$\vec{v}_{(t)} \begin{cases} v_{x(t)} = v_0 \\ v_{y(t)} = -g_{\text{Terre}} \cdot t \end{cases} \quad \overline{\text{OM}} \begin{cases} x_{(t)} = v_0 \cdot t \\ y_{(t)} = -\frac{1}{2} \cdot g_{\text{Terre}} \cdot t^2 \end{cases}$$

c. En s'intéressant aux coordonnées du point de chute de la goutte dans le récipient établir que :

$$D^2 = \frac{2h \cdot (v_0)^2}{g_{\text{Terre}}}$$

Les coordonnées du point  $M_{\text{chute}}$  sont :  $M_{\text{chute}}(D; -h)$ .

Elles vérifient :  $\overline{OM}_{\text{chute}} \begin{cases} D = v_0 \cdot t_{\text{chute}} \\ -h = -\frac{1}{2} \cdot g_{\text{Terre}} \cdot (t_{\text{chute}})^2 \end{cases}$

" $t_{\text{chute}}$ " étant l'instant correspondant au point  $M_{\text{chute}}$

On en déduit que :  $\begin{cases} D = v_0 \cdot t_{\text{chute}} \rightarrow t_{\text{chute}} = \frac{D}{v_0} \\ -h = -\frac{1}{2} \cdot g_{\text{Terre}} \cdot (t_{\text{chute}})^2 \rightarrow -h = -\frac{1}{2} \cdot g_{\text{Terre}} \cdot \left(\frac{D}{v_0}\right)^2 \end{cases}$

D'où :  $D^2 = \frac{2h \cdot (v_0)^2}{g_{\text{Terre}}}$

d. Dédurre des deux relations précédentes que :

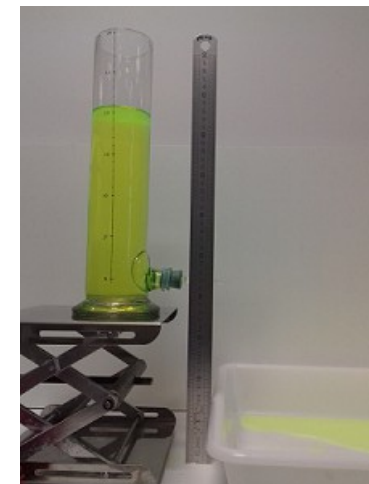
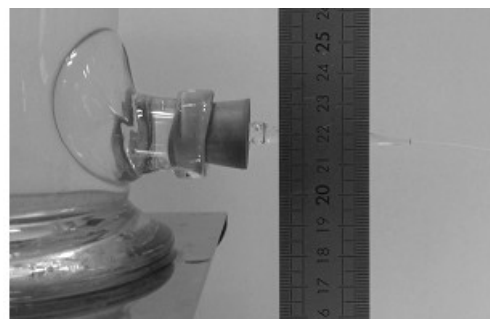
$$D^2 = 4 \cdot h \cdot H$$

On a :  $\begin{cases} D^2 = \frac{2h \cdot (v_0)^2}{g_{\text{Terre}}} \\ v_0 = \sqrt{2g_{\text{Terre}} \cdot H} \end{cases} \rightarrow D^2 = \frac{2h \cdot (\sqrt{2g_{\text{Terre}} \cdot H})^2}{g_{\text{Terre}}} \rightarrow D^2 = 4 \cdot h \cdot H$

## x Expérience.

On utilise le montage ci-contre.

La hauteur initiale du jet est  $h = 21,5$  cm.



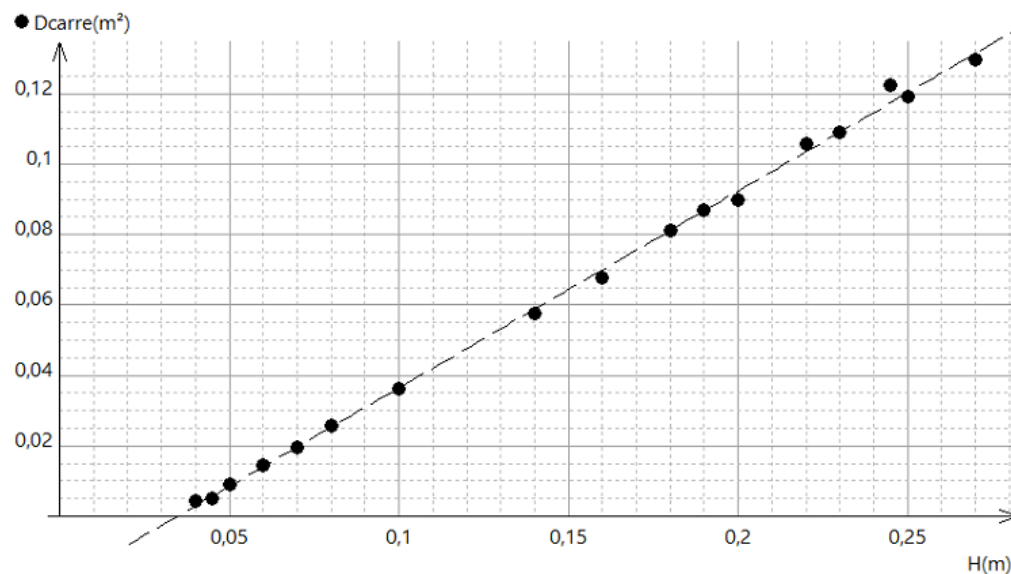
On relève expérimentalement la portée D du jet pour différentes valeurs de hauteur d'eau H.

$H_{\text{en cm}}$	4	4,5	5	6	7	8	10	14
$D_{\text{en cm}}$	6,5	7	9,5	12	14	16	19	24

$H_{\text{en cm}}$	16	18	19	20	22	23	25
$D_{\text{en cm}}$	26	28,5	29,5	30	32,5	33	34,5

e. Par exploitation graphique des mesures expérimentales, effectuez un contrôle de la relation établie au d.

Etant donné la relation établie précédemment, on tracera les variations du carré de la distance D en fonction de celles de la hauteur d'eau H.



Les points obtenus ont l'air de suivre une loi affine plutôt que linéaire (*erreur systématique ?*).

La valeur de « h » obtenue relève d'un ordre de grandeur correct, sans plus.

Néanmoins, l'allure générale de la courbe obtenue est plutôt satisfaisant.

