nt univerextérieur
pour les
ou carré),
i du réserde qui alil'entaille.
ultipliant
est à peu
u liquide."
IV, que le

ation théoappartienaroi mince qu'il n'y a si bien aux ière à trasse par un rois. soin d'être remarques

B C D fait F, comme lorsque la paroi plane e dans la btus E O I ontraction



Borda, Bidone et Weisbach ont trouvé que lorsque l'angle E O I= $a_3$  (Fig. 12) atteint 180°, le coefficient de contraction est réduit en moyenne à 0.53; et même dans deux expériences Bidone a obtenu des coefficients qui n'excédaient pas 0.50.

Le Dr Weisbach a fait une série d'expériences, sur un grand nombre d'embonchures, larges de 2 centimètres, ou 0.787 pouces; et sous des pressions variant de 1 à 10 pieds; voici quels ont été les résultats de ces recherches.

Angle E O I.	1800	15730	135°	11220	90°	67½°	45°	22½°	1110	5}0	0°
Coefficient de débit.	0.541	0 546	0.577	0.606	0.632	0.684	0.753	0.862	0.924	0.949	0.966

Comme il se fait toujours une légère perte de vitesse pendant l'écoulement, il estime que les coefficients de contraction sont plus petits que les coefficients de dépense, d'environ 1 ou 2 pour cent. Avec une charge de 2.475 pouces j'ai constaté que le coefficient de dépense d'un orifice de 0.416 pouce de diamètre à arête vive dans une paroi faisant un angle de 157½° avec l'axe de la veine, atteignait le chiffre élevé de 0.598 au lieu de 0.546. De plus, ayant remplacé l'ajûtage à bords tranchants par un autre entouré d'un bord plat large de ze de pouce, mesuré dans le plan de l'orifice, j'ai trouvé que le coefficient de dépense correspondant à un diamètre d'orifice de 405 pouce, et à un angle de 135°, s'était élevé jusqu'à 657. (Voir Tableau X1½, page 29.)

Four le moment, il n'est pas nécessaire d'attacher grande importance à ces variantes, relativement peu considérables, dans les coefficients de dépense et de contraction; il n'en reste pas moins vrai que les coefficients de dépense et de contraction varient tous les deux suivant l'inclinaison des côtés du tronc de cône renversé ABF E dont la petite base AB constitue l'orifice, à la direction de l'ax de la veine.

Les inégalités de ces coefficients proviennent, comme plusieurs éxpérimentateurs l'out remarqué, de ce que les molécules en avanç ent vers l'orifice, pour former la veine, subissent diversos déviations de leurs directions initiales.

En ce qui regarde la déviation des directions qui devraient être suivies afin que le maximum de force vive soit produit, et que l'on peut appeler directions normales, il est facile de voir que les molécules qui s'échappent par un orifice pratiqué dans une plaque mince, re font pas exception à la règle générale. En effet, quelques unes des molécules qui sont entre le plan de repos RKS et le plan de l'ouverture AOB (Fig. 8), et en particulier celles qui sont plus près de ce dernier plan, doivent nécessairement être détournées un peu de cette direction normale; et il est évident aussi qu'en sortant du réservoir, par un orifice en mince paroi, le jet liquide n'affecte pas atrictement la forme d'un conoïde tronqué, remblable à celui que produit la révolution de la couche correspondant à l'équation (1,) sur son axe longitudinal X E, Fig. 8.

On remarquera sans peine que même dans cette forme d'orifice, la plus simple de toutes, l'écoulement du liquide subit une légère modification. Même en faisant abstraction du frottement contre l'enveloppe métallique, la vitesse à l'orifice doit être un peu plus petite—comparativement à la vitesse initiale de la première tranche élémentaire de liquide qui s'échappe par l'ouverture au moment où l'on ouvre celle-ci,—et par contre, la contraction en dehors du réservoir plus grande, que si l'écoulement s'opérait par un ajutage conoï le, de forme telle que le mouvement puisses éteindre graduellement, en allant de l'orifice au plan de repos, en vertu seulement de l'agrandissement du champ d'activité, lequel s'élargirait peu à peu, suivant une loi constante, en passant perpendiculairement au plan de l'orifice, vers l'intérieur du réservoir.