ont défini ourbe qui iron 3 de II un facplaque en loulées au ge photo-

e les points

4098. Aussi 4578 pouces andeur natu-

valeur numóavons, à la orifice où le m, mesurant

o pouces,

uces dans la orif, == 0.5419

ne naturelle ;

mière veine,
o représente
traverser au
iré avec une
accélératiou
eu dehors du
vitesse égale
ble foric auge du liquide

10-4*

Comme $i_{\binom{n}{2}}$ semble augmenter en même temps que la vitesse de l'eau dans la veine, et à peu près en raison de la racine carrée de cette vitesse, si l'on en juge par les valeurs de $i_{\binom{n}{2}}$ calculées dans le cas d'une veine tombant verticalement à travers un orifice du diamètre de 0.4 pouce, et données plus loin à la page 50, nous avons pris $(0.80)^4 = 0.4096$ pour la valeur moyenne approximative de ce rapport, $i_{\binom{n}{2}}$ pour la partie O E, (Fig. 8) ou $\overline{08}$, pl. II de la veine naturelle, au lieu de $c_c^4 = (0.83)^4 = 0.4747$, qui est plus proprement la valeur particulière correspondant à la section C E D.

La distance O N = s (Fig. 8) entre le plan de repos P Q, et le plan de l'orifice A O B n'avait pas été mesurée directement, comme je l'avais fait pour la veine descendant verticalement (voir les expériences j, Tables VII et VIII), pour la bonne raison que quand je faisais cette expérience, il n'y avait apparemment aucune utilité à établir avec précision la position de ce plan. Pour y suppléer, je déterminai comme on peut le voir dans la dernière Table n° XV, dans la colonne des "Notes," la longueur d'un espace auxiliaire $s_o = 0.14956$ ponce, égale, quant à la production du mouvement (quand i_{n} est constant) à la longueur actuelle de O N = s, dans le réservoir. Pour cette détermination je supposai que la valeur de i_{n} , au lieu de diminuer à mesure que nous avançons du point E vers le plan RS au-dedans du réservoir, et d'augmenter quand nous allons en sens contraire en suivant la veine, reste constamment égale en moyenne à 0.4096, le long de cette partie A O B S K R de la veine qui se trouve dans le réservoir, comme pour la partie extérieure de la veine.

Le long de cette partie intérieure de la veine contractée naturelle, la vétitable moyenne de $i_{\binom{n}{2}}$ est probablement, comme nous venons de le signaler, moindre que 0.4096. Il est possible qu'elle diminue, en moyenne, disons de 0.41, dans l'espace d'un diamètre environ en dehors du réservoir vis-à-vis du plan de l'orifice A O B à 0 dans le plan P Q correspondant à x = s. Par conséquent la longueur actuelle de s doit évidemment dépasser 0.14956 dans le rapport de 0.41 à 0.20, de sorte que s = 0.30 pouce à peu près; mais l'introduction de cet espace auxiliaire s_0 , pendant qu'il resilité considére plant le cellait no puit en rien eux méantites définitife

facilite considérablement le calcul, ne nuit en rien aux résultats définitifs. Je ne prétends certainement pas que les valeurs de c_c , $i_{(1)}$, s_o , r_{ont} ainsi détermi-

nées, soient théoriquement parlant, rigoureusement exactes, vu, en particulier, qu'en outre des autres imperfections, j'ai dû laisser de côté l'action de la pesanteur en dehors du réservoir, donner à la cavité de la plaque de cuivre une forme plus on moins différente de la véritable, et négliger la résistance offerte par l'atmosphère. Je crois cependant que l'on peut accepter comme un bon indice de la justesse de la théorie, la coïncidence si remarquable du dessin photographique avec la courbe tracée sur papier, au moyen des ordonnées, calculées d'après les formules mêmes de cette même théorie.

Il semble donc que les valeurs moyennes de $i_{\binom{n}{2}}$ dans les veines horizontales supposées indépendantes de la gravitation, varient à peu près comme ci-dessous, savoir:

Quand x=0. (dans le plan), i=0.87 de la valeur maximum propre à la veine x=0.1r orif. i = 0.90" x=0.2r orif. i=0.925x=0.4r orif. i = 0.955" " x=0.6r orif. i=0.97" " x=0.8r orlf. i=0.93 " " " " i = 0.99x=1.0r orif. " " i = 0.995x=1.5r orif. " i=1.000 x=2.0r orif.