ble XIII) r due à la e le tube

fficient de ur l'orifice

(h)

(14)

ayant 18 lement 54 astante de rt de 41 à de même ne temps,

nviron 14 ue s, égans que 8 mettre ici pouvons de 1.5985

environ Table V, · la partie nd par sa

pour un

tion (14), ındis que

oins, de 5

les partinsversale du réserdoit tout urelle ne basale du

vement des que rodigé cylindre, comme on l'a supposé, du moins, pour une longueur d'un diamètre à peu près au-delà de la face O R du réservoir. Les conditions actuelles de l'écoulement dans un tube simple semblent tenir le milieu entre les conditions théoriques qui ont servi de base aux calculs ci dessus mentionnés, et ceux d'une veine s'écoulant par un tube divergent de la forme or ST (Figs, 14 et 15) ajouté à une embouchure or OR ayant la forme de la veine naturelle contractée.

EXEMPLE 2.

Buff* a trouvé qu'avec un court tube cylindrique 3 de pouce en diamètre et long de 📆 de pouce, le coefficient de débit était 0.861 sous une charge de 🛂 pouces. Comme le coefficient de débit à l'air d'un orifice simple du même diamètre que le tube, sous la même charge, peut être mis à environ 0.65, le rapport entre le pouvoir de débit du tube et celui de l'orifice simple en mince paroi, est 0.861 ÷ 0.650 = 1.3246.

Dans ce cas nous pourrons prendre approximativement $s_0 = 0.9 r = 0.135$ pouce, et i=41, ce qui, en remplaçant les symboles par leurs valeurs dans la formule ci-dessus, et l par 0.50 pouce, donne à peu près 1.23 comme valeur de ce rapport.

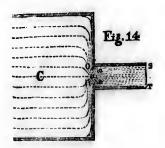
La différence entre les coefficients de vitesse résultant du calcul et de l'observation, est par conséquent 0.0916, qui indique dans le coefficient d'observation un déficit d'enviror 8 par cent, dû aux causes que nous avons déjà décrites.

Cette augmentation dans la différence, de 5 pour cent qu'elle était dans l'exemple 1, à 8 pour cent dans colui ci, doit, je suppose, être attribuée au plus grand effet transversal de la gravitation sur la veine cylindrique, pendant son passage du réservoir au bout du tube, avec la vitesse moindre générée par une hauteur d'eau de 21 pouces

Je prends la liberté de reproduire ici en entier un chapitre tiré des "Tables" Coefficients et Formules d'Hydraul que," par John Neville, éer. Ingénieur Civil-M.R.I.A., etc., etc. Ce chapitre est colo qui traite des conditions de l'écoulement, etc. dans des tubes cylindrique courts, aven ane ouverture contractée par un diaphragme ou sans cette contraction; et dans leq. el l'auteur suggère une méthode pour calculer le débit de cette sorte de tubes. Mon intention est de faciliter ainsi au lecteur les renvois à cet ouvrage, qu'il faudra faire à l'occasion des observations que je fais sur quelques propositions contenues dans ce el apitre.

Aux pages 160 à 164 du précieux onvi ge de M. Neville, 3ème élition, Londres

1875, on trouve ce qui suit:-



La vine contractée o r est à peu près 0.8 du diamètre) R; mais on trouve cependant, que l'eau en pessant par un tube court qui n'a pas moins d'un diamètre et demi de longueur, remplit en entier l'rifice d'écoulement S.T. Ceci vient, en partie, d ce que la colonne d'eau qui s'écoule, entruîne ave elle et épuise la couche d'air qui se trouve entre ello et la paroi du tube. L'air extérieur al rs, exerçant sa pression sur la colonne liquid, augmente le diamètre de celle-ci au point qu'el remplit tout le tube. Une fois que l'eau se tre ive en étroite proximité du tube, elle se trouve a: irée, et y adhère avec vue cer-

Annalen der Phisik und Chemie von Poggendorf, 1839, Band 46, page 243, on "Tables, coefficients et formules d'hydraulique" par Neville, page 148. Troisi me Edition. Londres, 1875.