

Zeitschrift:	Bulletin de la Société vaudoise des ingénieurs et des architectes
Band:	7 (1881)
Heft:	2
Artikel:	Le tube atmosphérique du puits Hottinguer dans les houillères d'Épinac
Autor:	[s.n.]
DOI:	https://doi.org/10.5169/seals-8669

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

Conditions d'utilisation

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

Terms of use

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

Download PDF: 25.02.2026

ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>

Chaque chaîne est soumise à une tension de 181 tonnes. Le poids des huit chaînes avec croupières d'assemblage (voir plus loin) est de 41 tonnes. L'ancrage a lieu contre 4 fers double T de $\frac{500}{139}$ à 136 kilos par mètre courant et de $3^m 50$ de longueur, s'appuyant contre le roc au moyen de plaques en fonte de $\frac{1250}{1100}/17$. L'extrémité des chaînes est arrêtée par une double clavette de réglage de $\frac{75}{75}$ millimètres s'appuyant contre les fers double T par l'intermédiaire de barres de fer plates de $\frac{1100}{170}/16$ logées dans les intervalles des chainons.

Le poids des fers et fonte de l'ancrage est de 26 tonnes. Les chainons, au nombre de 776, sont assemblés par des boulons de jonction (axes) de 8 centimètres de diamètre (68 pièces), du poids de 18 kilos.

Aux points d'inflexion des chaînes à l'entrée des puits, les chaînes passent sur des sabots en fonte du poids de 1007 kilos pièce, lesquels reposent sur des blocs en calcaire de Saint-Tiphon, scellés dans la molasse. Les chainons (reposant sur le sabot), de 400 millimètres de longueur d'axe en axe des boulons, sont forgés suivant la courbure du sabot. Cette partie des chaînes ne travaille qu'à 7 kilos par millimètre carré.

L'appareil sur les portiques est formé d'un sabot en fonte du poids de 895 kilos, reposant sur 5 fers double T disposés en secteurs oscillants et reliés entre eux par deux tringles en fer de chaque côté. Le poids d'un appareil est de 2 $t\frac{7}{8}$.

La pression exercée par un nouveau câble sur l'appareil est de 245 tonnes.

Le poids total de la partie métallique (fil de fer, fer et fonte) est d'environ 215 tonnes.

L'assemblage des chaînes avec le câble est disposé comme suit : L'extrémité de la chaîne se bifurque en deux parties sous forme de V, de manière à recevoir une croupière à triple gorge du poids de 246 kilos ; autour de cette gorge s'enroulent les fils du câble, lequel est divisé, à cet endroit, en 12 brins, soit 6 pour chaque chaîne. La croupière s'appuie contre les clavettes d'une manière analogue aux fers double T dans l'ancrage.

Les frais de consolidation s'élèveront à :

1 ^o Câbles et chaînes, fourniture et pose, peinture, rendus posés pour un prix à forfait (Chappuis et C ^e à Nidau)	Fr. 121 000
2 ^o Allongement et réglage des tiges, prix à forfait (les mêmes)	» 3 000
3 ^o Excavation des nouveaux puits, élargissement des galeries de service et démolition de maçonneries (en régie)	» 12 220
Total,	Fr. 136 220
A ajouter pour imprévus et petits travaux accessoires	» 3 780
Dépense totale,	Fr. 140 000

Soit 88 fr. par mètre carré de tablier.

Les tiges pendantes sont alternativement fixées aux anciens et aux nouveaux câbles, de façon que le poids de la construction et celui de la surcharge sont supportés la moitié par les anciens et la moitié par les nouveaux câbles.

L'allongement des anciennes tiges s'est opéré au moyen d'un petit câble plié en deux et placé à cheval sur le nouveau câble ; entre les extrémités de ce petit câble munies de petites croupières vient s'adapter la croupière de la tige de suspension

tournée dans le sens contraire. A travers ces trois croupières passe la clavette de réglage.

En terminant, nous dirons encore quelques mots de l'opération du réglage.

Il a été admis que les nouveaux câbles seraient posés parallèlement à 50 centimètres au-dessus des anciens. Mais comme les nouveaux câbles devaient s'abaisser (augmentation de la flèche) après la suspension du tablier et les anciens, déchargés de la moitié de ce poids, se relever, il a fallu donner au milieu un écartement tel, entre les deux systèmes de câbles, pour qu'après la répartition du poids cet écartement se rapproche de 50 centimètres. Il a été admis éventuellement un écartement de 1 $m\ 20$ et, selon les prévisions actuelles, l'écartement des deux câbles après le réglage sera entre 45 et 50 centimètres. On peut bien calculer l'abaissement des nouveaux câbles ; par contre, le relèvement des anciens échappe à tout calcul, car on ne connaît pas de combien ils ont perdu de leur élasticité. Nous pensons beaucoup moins qu'on ne le suppose. Nous en avons une preuve indirecte dans la manière dont ils se comportent sous l'influence de la température.

LE TUBE ATMOSPHÉRIQUE DU PUITS HOTTINGUER

DANS LES HOUILLÈRES D'ÉPINAC

(Suite.)

Marche théorique. — Comme plus haut, nous considérons dans ces calculs le cas d'un tube simple et d'un tube conjugué.

Cas d'un tube simple. — Soit un tube A de longueur L, de diamètre D et de section S, rempli d'air à la pression P. Il renferme à la partie inférieure le piston M du poids Q et la charge utile C qu'il supporte. Il communique avec l'atmosphère à la partie inférieure, et à la partie supérieure par l'orifice à robinet g. Par le sommet, il est relié avec la machine pneumatique par le tuyau I. (Pl. I, fig. 1 et 2.)

Période de raréfaction ou d'équilibre. — Sous l'action de la machine pneumatique l'air est raréfié au-dessus du piston, sa pression diminuant comme les termes d'une progression géométrique qui a pour raison le rapport du volume V du tube à ce même volume augmenté du volume W des cylindres de la machine. Ainsi P étant la pression atmosphérique, et p celle de l'air dans le tube après un nombre de coups de piston, on a l'équation :

$$p = P \left(\frac{V}{V + W} \right)^n, \quad (1)$$

d'où vient

$$n = \frac{\log p - \log P}{\log V - \log (V + W)}. \quad (2)$$

A un certain moment de la raréfaction, la pression de l'air est descendue de P à p_1 de telle sorte que le piston M et sa charge sont en équilibre dans le tube et on a :

$$p_1 + \frac{Q + C}{S} = P \quad (3)$$

ou

$$Q + C = S(P - p_1). \quad (4)$$

Ce qui indique que, sous une même dépression, le poids total élevé dans le tube est proportionnel à sa section ; que pour

une même section, il est proportionnel à la dépression, et enfin qu'il serait à son maximum avec $p_1 = 0$, c'est-à-dire dans le cas du vide parfait dans le tube.

Période d'avalement ou d'ascension. — La machine pneumatique continuant le vide, l'équilibre est rompu, et le piston monte dans le tube à la faveur de la dépression, poussé par l'air qui arrive en e , en parcourant un chemin proportionnel au volume d'air avalé par la machine, de telle sorte que si ce volume W est $\frac{1}{n^{\text{ème}}}$ du volume V du tube, le piston avance dans le tube de $\frac{1}{n^{\text{ème}}}$ de sa longueur L . Le chemin qu'il parcourra sera donc de :

$$x = L \times \frac{W}{V} \quad (5)$$

ou

$$x = \frac{W}{S}. \quad (6)$$

Il suit de là que la vitesse d'ascension du train est proportionnelle au rapport du volume de la machine pneumatique à la section du tube. En d'autres termes, en se rapportant à la formule (4), le tube comporte un tonnage proportionnel à sa section, et la vitesse du train est proportionnelle à la force de la machine pneumatique.

Descente de train. — Lorsque le train est arrivé au sommet du tube, la cage est déchargée, et les chariots vides remplacent les chariots pleins. Le train, diminué du poids C , n'offre plus que le poids Q qu'il s'agit de faire descendre sous la pression p_2 de l'air au-dessus du piston qui correspond à l'équation d'équilibre :

$$p_2 + \frac{Q}{S} = P, \quad (7)$$

d'où

$$Q = S(P - p_2). \quad (8)$$

Dans ces conditions, la communication avec la machine pneumatique est interrompue, l'ouverture e est fermée, le tuyau E est ouvert par G , et l'air est admis sur le piston par l'orifice O à robinet. L'orifice O et le tuyau d'échappement E fonctionnent de telle sorte qu'avec la pression maintenue par l'éloignement du train à p_2 sur le piston, à chaque entrée par O d'un volume d'air y à la pression P correspondant à un volume q sous la pression p_2 , il se fait par E une sortie d'air du même volume q à la pression ordinaire P . Le train, toujours en équilibre, descend ainsi au fur et à mesure de l'arrivée et de l'écoulement de l'air avec la vitesse de ce dernier au-dessous du piston dans le tube, et d'après les relations suivantes :

$$q = Sx, \quad (9) \quad x = \frac{q}{S}, \quad (10)$$

$$q = sX, \quad (11) \quad X = \frac{q}{s}, \quad (12)$$

$$y = q \frac{p_2}{P}, \quad (13)$$

x et X représentant la vitesse de l'air dans le tube à section S , et dans le tuyau à section s .

On doit régler l'orifice O en fonction de la vitesse déterminée par $\frac{q}{s}$, et de y . Il n'y a pour cela, en représentant par O la section cherchée, qu'à saisir à la relation

$$O = \frac{q \frac{p_2}{P}}{\sqrt{2gh}} \quad (14)$$

dans laquelle h exprime en mètres la hauteur de la colonne d'air correspondant à la différence de la pression entre P et p_2 .

Les formules (13) et (14) montrent d'ailleurs que la vitesse du train est proportionnelle à la quantité d'air admis sur le piston, et que cette quantité d'air est proportionnelle à la fois à l'orifice d'admission, et à la pression de l'air au-dessus du piston.

Déférence de travail entre le premier voyage et les suivants. — Le train étant arrivé au bas du tube, le second voyage et les suivants se feront comme le premier, avec cette différence qu'il n'y aura qu'à déprimer l'air de la pression p_2 à la pression p_1 , tandis qu'au premier voyage la dépression était à faire de P à p_1 . Dans tous les voyages, moins le premier, le travail de raréfaction sera donc simplifié et la formule (1) deviendra :

$$p_1 = p_2 \left(\frac{V}{V+W} \right)^n, \quad (15)$$

d'où

$$n = \frac{\log p_1 - \log p_2}{\log V - \log (V+W)}. \quad (16)$$

Cas de deux tubes conjugués. — Dans le cas de deux tubes conjugués, rien ne change dans le principe du système qui reste fondé sur les mêmes lois. Mais le travail devient plus facile par la conjugaison qui permet à la fois de développer un travail moindre pour la même production, et d'obtenir une production plus grande dans le même temps.

Deux périodes comme avec un tube simple. — Que l'on considère, en effet (pl. V, fig. 3), deux tubes A_1 et A_2 contenant chacun un piston M_1 et M_2 , l'un à la partie inférieure, l'autre à la partie supérieure, et disposés pour communiquer alternativement en bas avec le tuyau d'échappement E , et en haut avec la machine pneumatique, prenant successivement à chaque voyage l'air dans le tube A_1 pour le refouler dans le tube A_2 , et inversement dans le tube A_2 pour le refouler dans le tube A_1 ; le piston M_1 montera quand le piston M_2 descendra, l'air à la pression P arrivant sous le piston M_1 par e_1 pendant qu'il est refoulé par M_2 dans le tuyau E et réciproquement.

Deux périodes auront lieu dans l'action de la machine pneumatique avec deux tubes comme dans le cas d'un seul, la période de raréfaction et la période d'avalement.

Première période. Chemin fait par le piston à vide pendant que le piston à charge est mis en équilibre. — Pour la première période, prenons les deux tubes remplis d'air à la pression p_2 au-dessus des pistons M_1 et M_2 qui renferment le premier le poids $Q + c$, le second le poids Q . Le piston M_1 est au fond du tube A_1 , et le piston M_2 au sommet du tube A_2 où il se trouve en équilibre sous la pression p_2 . Pour faire monter M_1 et descendre M_2 , il faut, d'une part, abaisser la pression dans le tube A_1 de p_2 à p_1 , et d'autre part, envoyer dans le tube A_2 l'air qui sera pris en A_1 à des pressions géométriquement décroissantes de p_2 à p_1 , pour être refoulé sous la pression p_2 . C'est ce que fera la machine pneumatique en aspirant l'air dans un tube pour le verser dans l'autre, et voici alors ce qui se passera.

A chaque volume d'air à pression décroissante pris en A_1 pour être envoyé en A_2 , le piston M_2 parcourra un chemin décroissant lui-même comme la progression géométrique selon

Système atmosphérique d'extraction Zo. Blanchet.

Fig. 1

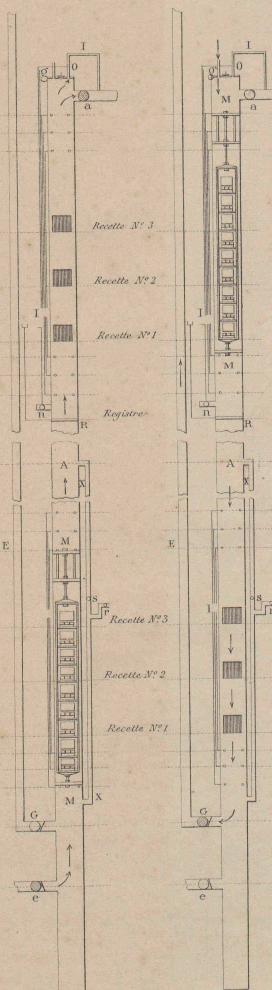


Fig. 2.

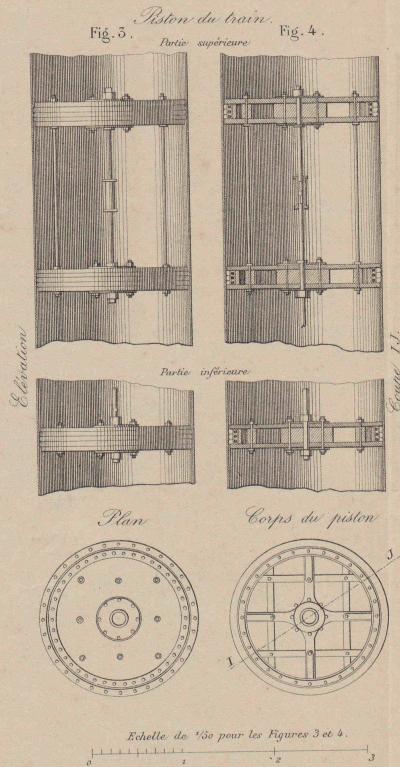
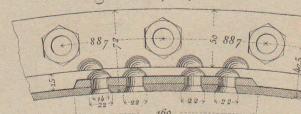


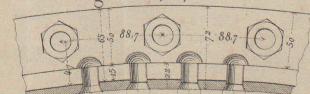
Fig. 9. Coupe par AA



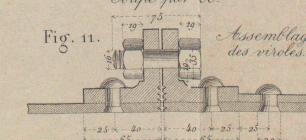
Echelle de $\frac{1}{300} p^r$ les Fig. 1 et 2.

*Cornières
et couvre-jointe*

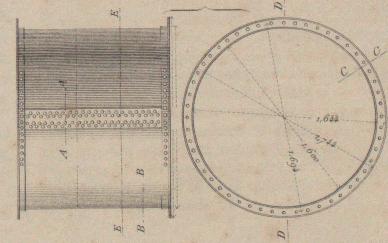
Fig. 10. Coupe par BB



Coupe par



Echelle de $\frac{1}{40}$ pour la Fig.



Virole ordinaire

Fig. 5.

Suspension d'un tube simple.

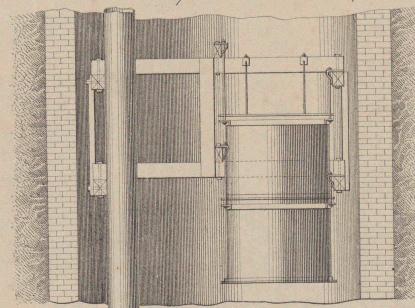


Fig. 7.

Suspension de deux tubes conjugués

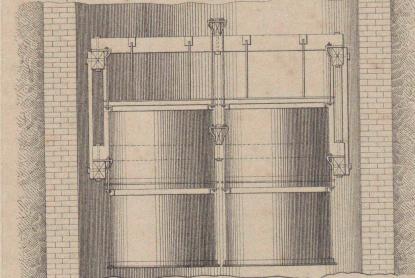
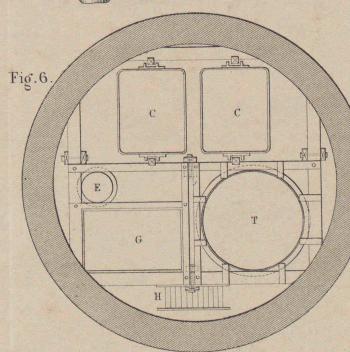


Fig. 8



Division du ruissel avec tube simple

Division du puits
avec deux tubes conjugués.

— les Fig. 5, 6, 7 et 8.



Fig. 12.

Seite / page

leer / vide /
blank

laquelle la pression en A_1 descendra de p_2 à p_1 . Lorsque la pression en A_1 sera arrivée à p_1 , le piston M_1 sera en équilibre, la période de raréfaction sera achevée, et le piston M_2 aura descendu dans le tube A_2 par hauteurs successives décroissantes $x_n, x_{n-1}, \dots, x_3, x_2, x_1$, dont la somme x sera d'une hauteur égale à celle dont le volume d'air contenu dans le tube A_1 de hauteur L , aurait à augmenter pour passer de la pression p_2 à la pression p_1 . Cette hauteur est donnée par l'expression :

$$x = L \left(\frac{p_2}{p_1} - 1 \right). \quad (17)$$

Il suit de là, p_2 étant toujours plus grand que p_1 , que la valeur de x sera proportionnelle au rapport des pressions de l'air sur chaque piston. Elle sera nulle si les pressions sont les mêmes, et en général $\frac{1}{2}, \frac{1}{3}$ ou $\frac{1}{n^{\text{ème}}}$ de L selon que le rapport des pressions sera de $1 + \frac{1}{2}, 1 + \frac{1}{3}$ ou $1 + \frac{1}{n^{\text{ème}}}$.

Deuxième période. — Dans la deuxième période, c'est-à-dire après le moment d'équilibre du piston M_1 , la machine pneumatique avalera l'air du tube A_1 par volumes égaux à la pression constante p_2 , qu'elle refoulera aussi par volumes égaux sous pression constante p_2 dans le tube A_2 . Le train M_1 s'élèvera uniformément avec la vitesse $L \frac{W}{V}$ à chaque coup de piston, et le train M_2 continuera à descendre en prenant une vitesse uniforme $L \times \frac{W}{V} \times \frac{p_1}{p_2}$ égale à celle qu'il avait dans le dernier instant de sa marche à vitesse décroissante. Les deux trains arriveront ainsi en même temps l'un au bas de sa course, l'autre au sommet de la sienne.

Après le premier voyage, tous les autres se continueront de la même manière. Il n'y aura qu'à renverser les conditions réciproques de chaque tube avec la machine pneumatique et le tuyau d'échappement.

On voit par tout ce qui vient d'être dit que le système à deux tubes conjugués réalise bien les avantages énoncés, la production plus grande tenant à ce qu'un train monte quand l'autre descend ; le travail moindre résultant de ce que la dépression ou la compression de l'air sont simplifiées et réduites pour un même résultat, leur variation ne se faisant plus qu'entre des limites inférieures à la pression atmosphérique P , c'est-à-dire de la pression d'équilibre à charge p_1 à la pression d'équilibre à vide p_2 dont la plus grande est sensiblement plus petite que P .

Cas du réservoir régulateur à volume variable. — Si l'on avait un seul tube conjugué avec un réservoir à volume variable obtenu d'une façon ou d'une autre, soit par un puits à petite profondeur et à large section, soit par une cloche mobile comme les gazomètres, capable en tout cas de fournir le volume V du tube, on obtiendrait l'un des avantages de la conjugaison de deux tubes, c'est-à-dire celui de faire un travail moindre pour une extraction donnée. Alors tout se comporterait théoriquement comme précédemment, avec cette différence que les vitesses du grand piston et du petit piston seraient inversement proportionnelles à leurs sections.

L'appréciation des circonstances de travail à obtenir et de frais d'installation à dépenser dans lesquelles on se trouvera pour la conjugaison avec piston ou cloche d'équilibre, fera voir ce qu'il conviendra de faire pour adopter ou rejeter son emploi.

Réservoir à volume constant. — Le réservoir à volume déterminé en fonction du volume du tube et des dépressions de marche aurait aussi pour résultat de réduire le travail à développer, mais il enlèverait à ce travail son roulement uniforme et gênerait par suite les moteurs à vapeur qui, pour un voyage, auraient progressivement à accroître leur force du départ du train du fond du tube à son arrivée à l'orifice. En effet, dans ce cas, le volume du réservoir devrait être tel que le train y puisse l'air nécessaire à sa descente pour l'y refouler à son ascension, ce qui exigerait une variation de pression de P à p_2 , d'où il vient pour la capacité X du réservoir, V étant le volume du tube :

$$X = V \left(\frac{P}{p_2} - 1 \right). \quad (18)$$

Ainsi, selon que le rapport de P à p_2 sera de 2, 3 ou n , le volume du réservoir sera le même que celui du tube, double, ou $(n - 1)$ fois aussi grand.

Conclusions sur les réservoirs. — Le réservoir à volume variable peut seul être avantageux, à moins d'avoir un réservoir à volume constant de construction naturelle et partant économique. Dans le réservoir à volume variable, c'est par la conjugaison de tubes égaux que seront obtenus les meilleurs résultats.

Calculs dynamiques. — Nous adopterons, pour l'établissement des calculs du travail développé dans le fonctionnement du système, le même ordre que dans l'exposé de sa théorie. Nous distinguerons, en conséquence, deux cas, et dans chaque cas deux périodes. Nous poserons d'ailleurs les données ci-dessous se rapportant au puits Hottinguer :

	(a)
D diamètre du tube.....	1 ^m ,60
L longueur.....	1 000 ,00
S = $\frac{\pi D^2}{4}$ section.....	2 ,00
Q poids mort du { piston.... 1 375 kilog. cage.... 1 400 » }.....	5 025 kilog.
train vide. chariots... 2 250 »	
C poids utile du train.....	4 500 »
Q+C poids total du train.....	9 525 »
f frottement positif à l'ascension	475 »
f frottement négatif à la descente	250 »
P pression atmosphérique.....	10 000 »

Nous aurons ainsi pour exprimer les pressions d'équilibre p_1 et p_2 à charge et à vide, c'est-à-dire pour la montée et la descente en fonction de la pression atmosphérique P , les deux formules :

$$\frac{Q+C+f}{S} + p_1 = P, \quad (19)$$

$$\frac{Q-f}{S} + p_2 = P, \quad (20)$$

et

$$p_1 = P - \left(\frac{Q+C+f}{S} \right), \quad (21)$$

$$p_2 = P - \left(\frac{Q-f}{S} \right). \quad (22)$$

Cas d'un seul tube. Deux périodes. — En marche normale, avec un seul tube, la première période, dite de raréfaction, com-

prendra le travail développé pour déprimer l'air de p_2 à p_1 , la seconde, dite d'avalétement, sera celle du travail nécessaire pour prendre l'air dans le tube à la pression p_1 et le refouler dans l'atmosphère à la pression P.

Première période. — Pour la raréfaction, le travail fait par la machine pneumatique dans le tube, pour amener la pression de p_2 à p_1 au-dessus du piston, est égal à la différence de ceux T_2 et T_1 , qu'il y a à faire pour abaisser la pression d'un côté de P à p_2 , de l'autre côté de P à p_1 . Dans les deux cas, il est le même que celui qui serait fait par un piston qui serait placé à x_2 ou x_1 , au-dessus de l'extrémité inférieure du tube de longueur L libre par le haut, et qui parcourrait un chemin d'une longueur $L - x_2$ ou $L - x_1$, telle que la pression inférieure de l'air resté dans le tube, sur la hauteur x_2 ou x_1 du tube idéal au-dessus du fond du tube, soit abaissée à p_2 ou p_1 . Or, en tout cas, le travail du piston sera égal à celui qu'il fera sur le chemin $L - x_2$ ou $L - x_1$ à pleine pression P, diminué de celui fait en contre-pression, par le volume d'air de hauteur x_2 ou x_1 se détendant suivant la loi de Mariotte.

On aura donc pour T_1 et T_2 les expressions :

$$T_1 = SP(L - x_1) - SPx_1 \log \text{hyp.} \frac{L}{x_1}, \quad (23)$$

$$T_2 = SP(L - x_2) - SPx_2 \log \text{hyp.} \frac{L}{x_2}, \quad (24)$$

Ou en remplaçant x_1 et x_2 par leurs valeurs calculées en fonction de p_1 et de p_2 avec P :

$$T_1 = SP\left(L - L \frac{p_1}{P}\right) - SPL \frac{p_1}{P} \log \text{hyp.} \frac{L}{\frac{p_1}{P}} = \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} \quad (25)$$

$$= SL\left(P - p_1 - p_1 \log \text{hyp.} \frac{P}{p_1}\right),$$

$$T_2 = SL\left(P - p_2 - p_1 \log \text{hyp.} \frac{P}{p_2}\right). \quad (26)$$

Et comme $T = T_1 - T_2$, il vient :

$$T = SL\left(p_2 - p_1 + p_2 \log \text{hyp.} \frac{P}{p_2} - p_1 \log \text{hyp.} \frac{P}{p_1}\right) = \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} \quad (27)$$

$$= SL\left[p_2\left(1 + \log \text{hyp.} \frac{P}{p_2}\right) - p_1\left(1 + \log \text{hyp.} \frac{P}{p_1}\right)\right].$$

Deuxième période. — Dans la période d'avalétement durant laquelle a lieu l'ascension du train dans le tube par hauteurs successives, dépendant du volume d'air avalé par la machine pneumatique, le travail Θ fait par cette dernière est égal à $n\theta$, n étant le nombre de coups de piston donnés par la machine pour vider le tube, ou en d'autres termes, n étant le rapport $\frac{V}{W}$ du volume du tube à celui des cylindres pneumatiques. De là :

$$\Theta = n\theta. \quad (28)$$

Mais, dans chaque cylindre pneumatique, le travail θ , fait à chaque course, n'est autre que celui qu'il faut exercer sur le volume W de l'air contenu dans le cylindre à la pression p_1 , pour le comprimer de la pression p_1 à la pression P, l'amener au volume $w = W \times \frac{p_1}{P}$, et l'expulser du cylindre en profitant de la contre-pression p_2 qui agit toujours sur la surface du piston. Ce travail est en conséquence donné par la formule :

$$\theta = Pw\left(1 + \log \text{hyp.} \frac{P}{p_1}\right) - p_1 W. \quad (29)$$

Et par suite

$$\Theta = n\left[Pw\left(1 + \log \text{hyp.} \frac{p_1}{P}\right) - p_1 W\right]. \quad (30)$$

Le travail total est ainsi $T + \Theta$, et si l'on suppose un rendement de 75 p. 100 à la machine, il y aura pour expression :

$$\frac{T + \Theta}{0,75}. \quad (31)$$

Enfin pour les forces F_1 et F_2 en chevaux-vapeur, qu'il faudra dépenser pour l'accomplissement de chaque travail T et Θ , on aura les formules ci-après, en désignant par t_1 et t_2 le nombre de secondes de la période de raréfaction et des manœuvres, et par t_3 celui de la période d'ascension :

$$F_1 = \frac{T}{0,75(t_1 + t_2)75,00}, \quad (32)$$

$$F_2 = \frac{\Theta}{0,75 \times t_3 \times 75,00}. \quad (33)$$

De là vient pour la force totale moyenne F :

$$F = \frac{F_1(t_1 + t_2) + F_2 \times t_3}{t_1 + t_2 + t_3}, \quad (34)$$

ou mieux sous une autre forme :

$$F = \frac{T + \Theta}{0,75 \times (t_1 + t_2 + t_3) \times 75,00}. \quad (35)$$

Les expressions (2), (16) et (41) feront connaître le temps t_1 de la raréfaction qui sera déduit de la vitesse des pistons pneumatiques. On peut estimer à 60 secondes celui des manœuvres t_2 qui, au moyen du tuyau d'équilibre, se feront en partie pendant la raréfaction, le train étant compris entre ses taquets d'appui et de retenue. On déterminera t_3 d'après la vitesse d'ascension fixée elle-même par les équations (43) et (44).

Cas de deux tubes conjugués. — Avec deux tubes conjugués, les formules du travail seront les mêmes qu'avec un seul tube, dans la raréfaction et dans l'avalétement. Il n'y a pour les établir qu'à tenir compte, comme cela a été exposé dans la théorie du système, des avantages résultant des limites réduites des pressions entre lesquelles agit la machine pour une même dépression.

Première période. — Dans la première période, il n'y aura plus, en effet, qu'à déprimer l'air de p_2 à p_1 en levant une partie de volume à p_2 pour ramener l'autre partie à p_1 , et ce travail se fera avec un maximum de compression de p_2 , tandis qu'il fallait, dans le cas d'un seul tube, passer par la pression P.

On aura donc ainsi pour T :

$$T = Sp_2(L - x) - Sp_2x \log \text{hyp.} \frac{L}{x}. \quad (36)$$

Et comme on a pour valeur de x :

$$x = L \frac{p_2}{p_1}, \quad (37)$$

la valeur de T sera :

$$T = SL\left(p_2 - p_1 - p_1 \log \text{hyp.} \frac{p_2}{p_1}\right). \quad (38)$$

Deuxième période. — Il en sera de même dans la seconde période pour $\Theta = n\theta$, et il viendra ainsi :

$$\theta = p_2w\left(1 + \log \text{hyp.} \frac{p_2}{p_1}\right) - p_1 W, \quad (39)$$

$$\Theta = n\theta = n\left[p_2w\left(1 + \log \text{hyp.} \frac{p_2}{p_1}\right) - p_1 W\right]. \quad (40)$$

En comparant ces formules à celles du premier cas, on voit que p_2 étant plus petit que P , et $\frac{p_2}{p_1}$ plus petit que $\frac{P}{p_1}$, Θ sera évidemment plus petit lui-même.

La formule (32) qui donne F reste aussi sous la même forme. Il y a seulement à prendre, pour son application, les nouvelles valeurs de T et de Θ .

Nous ajouterons à cet exposé une application des calculs aux deux cas, d'un seul tube et de deux tubes conjugués. Nous ferons cette application en prenant pour éléments du tube et du train les données (a), et nous supposerons qu'on ait affaire : 1^o à une machine pneumatique b_1 , à deux cylindres conjugués ayant chacun un volume W égal à $1\text{m}^3,200$; 2^o à une machine b_2 de même genre avec cylindres de chacun $7\text{m}^3,800$.

Avec la première machine, le volume W aura une longueur l de $0\text{m},60$; avec la seconde cette longueur sera de $1\text{m},20$.

La vitesse v des pistons pneumatiques sera de $0\text{m},60$ dans l'une, et de $0\text{m},923$ dans l'autre, et de là viendra pour le temps t_4 de la raréfaction exprimé en secondes :

$$t_4 = \frac{nl}{v}. \quad (41)$$

On en tirera pour la section s des cylindres :

$$s = \frac{W}{l}. \quad (42)$$

On en déduira aussi pour la vitesse ψ du piston du tube :

$$\psi = v \times \frac{2s}{S}. \quad (43)$$

Et par suite, on aura pour le nombre de secondes t_3 de l'ascension du train sur la hauteur L du tube :

$$t_3 = \frac{L}{v} \times \frac{S}{2s} = \frac{L}{\psi}. \quad (44)$$

Application des calculs. Rendement du travail. — L'application des calculs donnera dans les deux machines :

$P = 10.000$	$Q = 5.025$
$L = 1.000$	$C = 4.500$
$S = 2$	$f = +475$
$p_1 = 5.000$	$f = -250$
$p_2 = 7.612,50$	$v = \begin{cases} 0,60 & (b_1) \\ 0,923 & (b_2) \end{cases}$

Il viendra ensuite, pour les deux cas de la première machine à deux cylindres W de chacun $1\text{m}^3,200$:

TUBE SIMPLE		TUBES CONJUGUÉS	
$n =$	mètres.	$n =$	mètres.
$350,532$		$350,532$	
$l =$	$0,600$	$l =$	$0,600$
$s =$	$2,000$	$s =$	$2,000$
$\psi =$	$1,200$	$\psi =$	$1,200$
$t_4 =$	$350,532$	$t_4 =$	$350,532$
$t_2 =$	$60,000$	$t_2 =$	$60,000$
$t_3 =$	$833,333$	$t_3 =$	$833,333$
$w =$	$0,600$	$w =$	$0,788$
$T =$	$2.446.809,000$	$T =$	$1.021.464,000$
$\theta =$	$4.158.8832$	$\theta =$	$2.522.1216$
$n\theta = \Theta =$	$6.931.172,000$	$n\theta = \Theta =$	$4.203.536,000$
$F_1 =$	106	$F_1 =$	44
$F_2 =$	148	$F_2 =$	90
$F =$	134	$F =$	74

Et pour les deux cas de la seconde machine à cylindre de chacun $7\text{m}^3,800$:

TUBE SIMPLE		TUBES CONJUGUÉS	
$n =$	mètres.	$n =$	mètres.
$54,102$		$54,102$	
$l =$	$1,20$	$l =$	$1,20$
$s =$	$6,50$	$s =$	$6,50$
$\psi =$	$6,00$	$\psi =$	$6,00$
$t_4 =$	$70,333$	$t_4 =$	$70,333$
$t_2 =$	60	$t_2 =$	60
$t_3 =$	$166,666$	$t_3 =$	$166,666$
$w =$	$3,900$	$w =$	$5,123$
$T =$	$2.446.809,000$	$T =$	$1.021.464,000$
$\theta =$	$27.032,740$	$\theta =$	$16.393,900$
$n\theta = \Theta =$	$6.931.172,000$	$n\theta = \Theta =$	$4.203.536,000$
$F_1 =$	334	$F_1 =$	139
$F_2 =$	739	$F_2 =$	448
$F =$	561	$F =$	312

De là ressort le résumé suivant en kilogrammètres :

DÉSIGNATION de l'effet et du travail.	PAR			
	Train complet.		1 000 kilog. de houille.	
	avec un seul tube.	avec 2 tubes conjugués.	avec un seul tube.	avec 2 tubes conjugués.
Effet utile.....	4.500.000	4.500.000	1.000.000	1.000.000
Effet réel.....	9.378.281	5.225.000	2.084.062	1.161.111
Travail du moteur..	12.504.375	6.966.636	2.778.750	1.548.148

Il montre qu'à la profondeur de 1000 mètres le moteur rend 36% avec un seul tube et 64% avec deux tubes conjugués.

Extrait des *Annales des mines*, livraison de sept.-oct. 1878.
Mémoire de M. Zulma Blanchet.

LÉGENDES DE LA PLANCHE

<i>Figures 1 et 2.</i>	<i>Figures 111..... Leviers des taquets d'appui et de retenue.</i>
<i>A, A₁, A₂.... Tubes.</i>	<i>R..... Grand registre de sûreté.</i>
<i>E..... Tuyau d'échappement.</i>	<i>M M₁, M₂.... Pistons des trains.</i>
<i>a₁ a₂... Communications avec la machine pneumatique.</i>	<i>Figures 5 et 6.</i>
<i>e e₁, e₂... Communications avec l'atmosphère.</i>	<i>T..... Tube pneumatique.</i>
<i>o..... Robinet de manœuvre avec la machine.</i>	<i>CC..... Cages du service auxiliaire à câbles.</i>
<i>g..... Robinet de manœuvre avec l'atmosphère.</i>	<i>E..... Tuyau d'échappement.</i>
<i>n..... Robinet de prise et d'échappement d'air pour les manœuvres.</i>	<i>G..... Compartiment d'aérage.</i>
<i>XX.... Tuyau d'équilibre pour mettre en communication le dessus et le dessous du train.</i>	<i>H..... Echelles.</i>
<i>s..... Robinet d'équilibre.</i>	<i>Figures 7 et 8.</i>
<i>r..... Robinet de manœuvre, d'admission et d'échappement d'air.</i>	<i>TT..... Tubes conjugués.</i>
	<i>CC..... Cages du service auxiliaire à câbles.</i>
	<i>E..... Tuyau d'échappement.</i>
	<i>H..... Echelles.</i>