**Zeitschrift:** Bulletin technique de la Suisse romande

**Band:** 60 (1934)

Heft: 6

Inhaltsverzeichnis

#### 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:** 30.11.2025

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

# BULLETIN TECHNIQUE

#### ABONNEMENTS:

Suisse: 1 an, 12 francs Etranger: 14 francs

Pour sociétaires : Suisse : 1 an, 10 francs

Etranger: 12 francs
Prix du numéro:
75 centimes.

Pour les abonnements s'adresser à la librairie F. Rouge & C°, à Lausanne.

### DE LA SUISSE ROMANDE

Rédaction : H. Demierre et
J. Peitrequin, ingénieurs.

Paraissant tous les 15 jours

ORGANE DE PUBLICATION DE LA

COMMISSION CENTRALE POUR LA NAVIGATION DU RHIN

ORGANE EN LANGUE FRANÇAISE DE LA SOCIÉTÉ SUISSE DES INGÉNIEURS ET DES ARCHITECTES

#### ANNONCES:

Le millimètre sur 1 colonne, largeur 47 mm. : 20 centimes.

Rabais pour annonces répétées

Tarif spécial pour fractions de pages.

Régie des annonces : Indicateur Vaudois (Société Suisse d'Edition) Terreaux 29, Lausanne.

SOMMAIRE: A propos des vannes-papillon, par L. Du Bois, ingénieur (suite et fin). — Les installations électriques d'une villa moderne. (Planche hors texte N° 2.) — Le béton chauffé électriquement, par C. Kunz, ingénieur à la Direction des constructions fédérales, à Berne. — Chronique genevoise. — Divers: La vitesse des trains électriques. — L'expérience américaine. — Ecole d'ingénieurs de Lausanne. — A propos des vannes-papillon. — Bibliographie.

## A propos des vannes-papillon

par M. L. Du Bois, ingénieur, à Prilly.

(Suite et fin.)1

Prenant comme base les calculs précédents, on peut établir la formule suivante pour la valeur du moment de torsion produit par le mouvement de l'eau sur le paC'est le cas de la figure 3.

Dans ce cas il faudra mettre dans la formule ci-dessus, au lieu de h, la valeur  $h - h_1$ ,  $h_1$  étant la pression qui s'établit entre le papillon et l'orifice d'écoulement à l'extrémité de la conduite. Si le papillon se trouvait à une grande distance de l'orifice d'écoulement et à un niveau différent, il faudrait tenir compte de la perte de charge dans la canalisation et de la différence des niveaux.

Nous n'envisagerons pour le moment que le cas de la figure 3.

Le moment de torsion dans ce cas est donné par l'expression :

$$M_t = k (h - h_1).F. r.$$

Seulement,  $h_1$  est variable et dépend justement de la position du papillon.

Appelons  $f_1$  la section d'écoulement variable au papillon;  $f_2$  sera la section théorique de l'orifice d'écoulement au bout de la conduite (turbine, ou

vanne de décharge) lorsque le papillon sera ouvert en plein. A ce moment, le débit a une valeur déterminée Q, et la pression  $h_1$  est très peu inférieure à h.

On aura donc

$$f_2 = \frac{Q}{\sqrt{2g\bar{h}}}.$$

Nous négligeons le coefficient de contraction et admettons donc la valeur théorique de la section. Nous ferons de même pour le papillon.

On obtient alors pour la pression  $h_1$ , l'expression suivante :

$$h_1 = h \cdot \frac{f_1^2}{f_1^2 + f_2^2}.$$

En faisant varier  $f_1$  de  $\theta$  à sa valeur maximum on obtiendra les différentes valeurs de  $h_1$ , et par suite la variation du débit et enfin le moment de torsion dans les différentes positions. Nous avons effectué les calculs

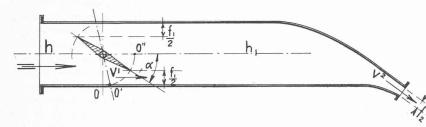


Fig. 3.

pillon, ceci dans le cas de l'écoulement à gueule bée c'est-à-dire lorsqu'il s'est produit en aval du papillon une rupture importante de la conduite et que l'on peut compter que la pression sur la face aval du papillon est voisine de la pression atmosphérique :

 $M_t = k. h. F. r$  dans laquelle:

h = pression en m, en amont

 $F = \text{surface du papillon, en } m^2$ 

r = rayon du papillon, en cm.

k est un paramètre dont la valeur maximum pour la position la plus défavorable serait de 0,145. Pour les autres positions la courbe k de la figure 4 donne la variation de ce paramètre.

On obtiendra par cette formule le moment de torsion exprimé en tonnes-centimètres.

Cas d'un papillon intercalé sur une conduite :

<sup>1</sup> Voir Bulletin technique du 3 mars 1934, p. 55.