

**Zeitschrift:** Bulletin technique de la Suisse romande  
**Band:** 30 (1904)  
**Heft:** 8

**Artikel:** Abaque pour le calcul des murs réservoirs, des murs déversoirs et des murs réservoirs surmontés de vannes  
**Autor:** Maurice, L.  
**DOI:** <https://doi.org/10.5169/seals-24123>

### **Nutzungsbedingungen**

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. 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. [Siehe Rechtliche Hinweise.](#)

### **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. [Voir Informations légales.](#)

### **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. [See Legal notice.](#)

**Download PDF:** 29.03.2025

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

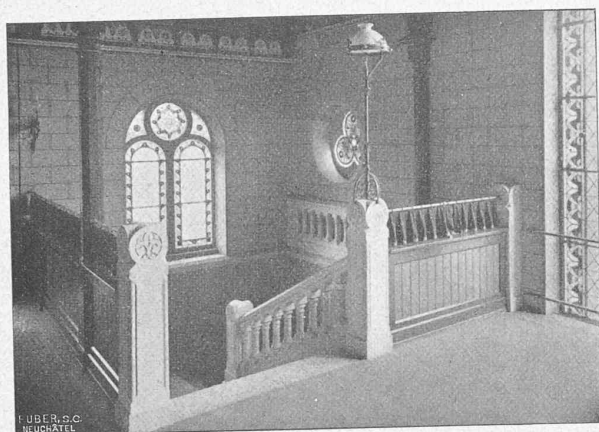


Fig. 14. — Débouché de l'escalier sur les galeries.

## A. Construction du bâtiment.

Terrassements et maçonnerie	Fr.	67 930.35
Pierre de taille . . . . .	»	60 069.65
Sculpture . . . . .	»	1 700.—
Constructions en fer ou fonte.	»	7 828.60
Charpente . . . . .	»	18 951.80
Ferblanterie . . . . .	»	2 344.—
Couverture en ardoises . . . .	»	2 274.—
Gypserie . . . . .	»	3 042.45
Serrurerie . . . . .	»	6 559.05
Appareillage pour l'eau et le gaz . . . . .	»	5 467.50
Chauffage central . . . . .	»	6 549.50
Menuiserie et vitrerie, y compris les vitraux. . . . .	»	10 132.30
Quincaillerie et sonnerie électrique . . . . .	»	919.70
Corticine, parquets, dallages	»	4 612.55
Peinture, décorative et ordinaire. . . . .	»	5 182.80
Divers, soit papiers peints, combustible, nettoyage, etc. . . . .	»	755.75
Au total		Fr. 204 320.—

## B. Travaux aux abords du bâtiment.

Terrassements, maçonnerie, taille, pavage et serrurerie, au total . . . . .	Fr.	6 250.—
---	-----	---------

Les travaux de plantation ont été exécutés par la ville.

## C. Travaux d'ameublement,

y compris les orgues (Fr. 10,000) et la chaire	»	20 758.—
--	---	----------

## D. Frais généraux

de tous genres et direction des travaux . . . . .	»	18 650.—
---	---	----------

## E. Achat du terrain

et indemnité à la ville pour transfert d'installations, jardinage, etc. . . . .	»	28 000.—
---	---	----------

Total général Fr. 277 978.—

Le mètre carré de surface bâtie revient à Fr. 472 environ, le mètre cube de la construction à Fr. 29.

Zurich, en mars 1904.

## Abaque pour le calcul des murs réservoirs, des murs déversoirs et des murs réservoirs surmontés de vannes,

par M. L. MAURICE, ingénieur.

(Planche 11).

L'abaque que nous reproduisons ici a pour objet la détermination des dimensions des murs soumis à la pression de l'eau, dont le calcul nécessite généralement d'assez longs tâtonnements sans amener à coup sûr à la solution la plus économique.

Nous croyons que la publication de cette abaque peut présenter quelque intérêt pour les ingénieurs hydrauliciens, car elle permet d'obtenir avec une exactitude suffisante la section minimum d'un mur réservoir ou déversoir de hauteur moyenne.

Dans les calculs qui suivent, nous n'envisageons que les murs à parement intérieur vertical ne dépassant pas dix mètres de hauteur.

Nous admettons comme poids spécifique de la maçonnerie 2,3 kg.

## Conditions de stabilité.

Nous posons comme conditions :

a) Que la maçonnerie n'ait à supporter aucun effort de traction, c'est-à-dire que la résultante du poids de la maçonnerie et de la poussée de l'eau ne sorte pas du tiers moyen de la base du mur.

b) Que le coefficient de frottement ne dépasse pas 0,70.

c) Que la pression par centimètre carré n'excède pas 6 kg.

Cette dernière condition n'entre pas en ligne de compte dans nos calculs, car, dans les limites de l'abaque, elle se trouve remplie du moment que les deux premières le sont.

Soient :

$x$  l'épaisseur du mur à la crête,

$y$  l'épaisseur du mur à la base,

$H$  la hauteur du mur,

$h$  la hauteur de l'eau,

$\gamma$  le poids spécifique de la maçonnerie (= 2,3 kg.),

$P$  la résultante du poids de la maçonnerie,

$Q$  la résultante de la poussée de l'eau,

$\varphi = \frac{1}{\text{tg } \alpha} = 0,70$ , le coefficient de frottement maximum admis,

$\alpha$  l'angle de la résultante des pressions avec la base du mur.



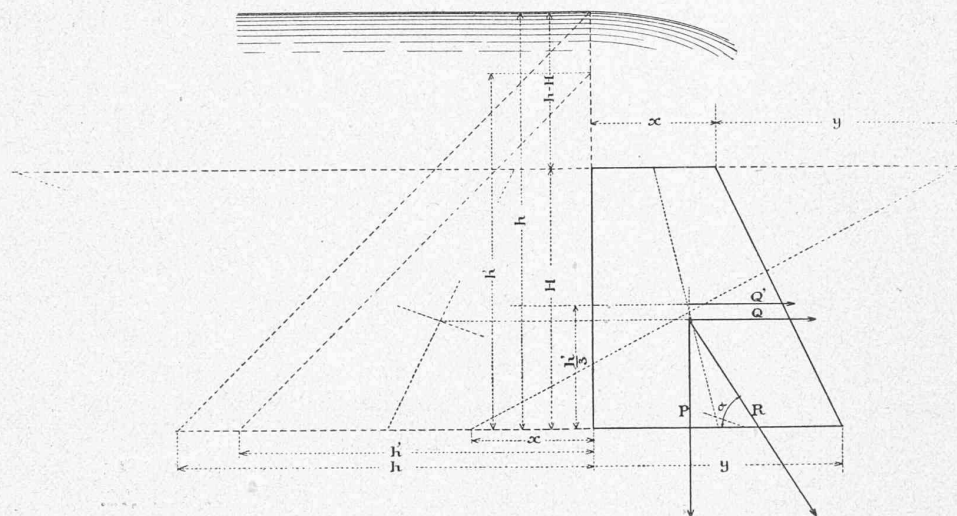


Fig. 2.

Pour  $x = 0$ , on a la section minimum du mur (section triangulaire),

Pour toutes les valeurs de  $h$  et  $H$  telles que l'on ait  $h > 1,1247 H$  (partie supérieure de l'abaque), on trouve pour  $x + y$  une certaine valeur déterminée par le système N° III, c'est-à-dire que la somme des bases du mur ne doit pas être inférieure à cette valeur pour que la condition de résistance au glissement soit remplie.

Les systèmes Nos I et II permettent de déterminer quel doit être le rapport entre les bases du mur pour que la condition de résistance au renversement soit remplie.

La section minimum du mur est donc déterminée par ces trois systèmes. Elle sera toujours un trapèze.

2<sup>me</sup> remarque.

On peut voir par ce qui précède que le cas du mur déversoir surmonté de vannes est résolu par les systèmes Nos I, II et III de notre abaque.

2. — Conditions de stabilité du mur déversoir.

Examinons le cas où la hauteur de retenue est inférieure à la hauteur de l'eau, c'est-à-dire le cas où l'eau déverse par dessus le mur (fig. 2).

a) Condition de résistance au renversement.

La résultante de la poussée de l'eau  $Q$  peut s'exprimer par la différence de deux triangles et aura pour valeur :

$$Q = \frac{h^2}{2} - \frac{(h - H)^2}{2}.$$

Cherchons une hauteur d'eau  $h'$  telle que la poussée  $Q' = \frac{h'^2}{2}$  qui en résulte donne, par rapport à la base du mur, le même moment de renversement que la poussée  $Q$ .

Egalant les moments de renversement, nous aurons :

$$\frac{h'}{2} \cdot \frac{h'}{3} = \left( \frac{h^2}{2} \cdot \frac{h}{3} \right) - \left[ \frac{(h - H)^2}{2} \cdot \left( H + \frac{h - H}{3} \right) \right].$$

De cette équation nous tirons :

$$(4) \quad h' = H \sqrt[3]{3 \frac{h}{H} - 2}.$$

A chaque valeur de  $h$  et  $H$  correspond une valeur de  $h'$  donnée par le système de courbes N° IV de l'abaque.

Substituant cette valeur de  $h'$  à la valeur donnée  $h$ , nous obtiendrons, au moyen des systèmes N° I et II de l'abaque, les différentes valeurs de  $x$  et  $y$ , pour lesquelles la condition de résistance au renversement se trouve remplie.

b) Condition de résistance au glissement (fig. 2).

Il nous faut encore déterminer la valeur de  $x + y$ , de telle façon que nous ayons  $\varphi \leq 0,70$ .

Il nous faut poser pour cela :  $P \geq Q \operatorname{tg} \alpha$ , c'est-à-dire :

$$\frac{1}{2} (x + y) H \cdot \gamma \geq \left( \frac{h^2}{2} - \frac{(h - H)^2}{2} \right) \operatorname{tg} \alpha,$$

d'où, en remplaçant  $\gamma$  et  $\operatorname{tg} \alpha$  par leurs valeurs numériques :

$$(5) \quad x + y \geq 0,62 (2h - H).$$

Le second membre de cette équation est représenté par un système de droites parallèles (N° V de l'abaque) qui donne la valeur minimum de  $x + y$  (Section minimum du mur).

Le cas du mur déversoir est ainsi résolu par les systèmes Nos I, II, IV et V de l'abaque.

Exemple 1. — Mur réservoir (fig. 3).

Données :

$$h = 4^m,65;$$

$$H = 6^m,20.$$

Systèmes I et II.

Ces valeurs correspondent à la courbe 7 du système I.

La courbe 7 du système II nous donnera pour chaque valeur de  $x$  la valeur correspondante de  $y$ . Admettant comme minimum de  $x$ ,  $x = 0^m,50$ , nous avons les trois solutions principales suivantes :

1. — Cube minimum :

$$x = 0^m,50;$$

$$y = 2^m,44.$$

2. — Base minimum :

$$x = 1^m,18;$$

$$y = 2^m,36.$$

3. — Mur vertical :

$$x = 2^m,64;$$

$$y = 2^m,64.$$

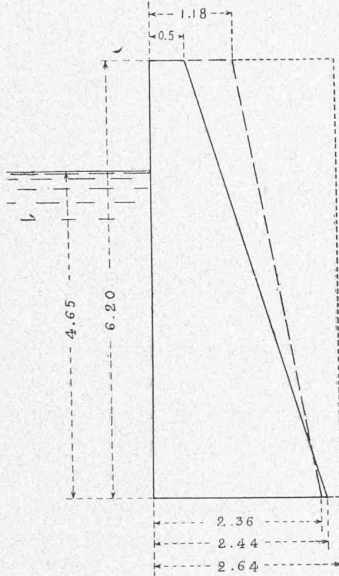


Fig. 3.

Exemple 2. — Mur réservoir surmonté de vannes (fig. 4).

Données :

$$h = 6^m,00;$$

$$H = 3^m,72.$$

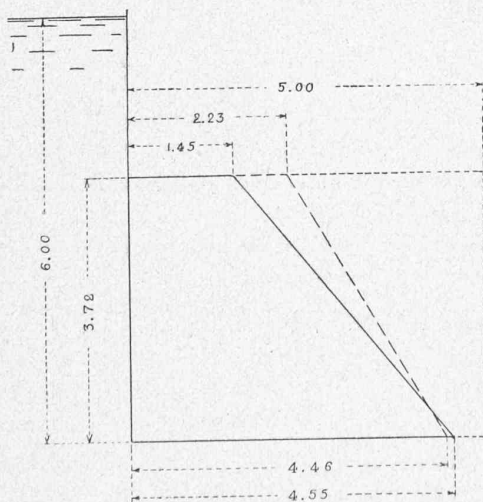


Fig. 4.

Systèmes I, II, III.

Ces valeurs correspondent à la courbe 25 du système I et à la courbe 6 du système III, ce qui signifie que nous pouvons choisir n'importe quelles valeurs de  $x$  et  $y$  données par la courbe 25 du système II, à condition que la somme  $x + y$  ne soit pas inférieure à 6.

Nous en déduisons les trois solutions principales suivantes :

1. — Cube minimum :

$$x = 1^m,45;$$

$$y = 4^m,55.$$

2. — Base minimum :

$$x = 2^m,23;$$

$$y = 4^m,46.$$

3. — Mur vertical :

$$x = 5^m,00;$$

$$y = 5^m,00.$$

Exemple 3. — Mur déversoir (fig. 5).

Données :

$$h = 6^m,00;$$

$$H = 3^m,72.$$

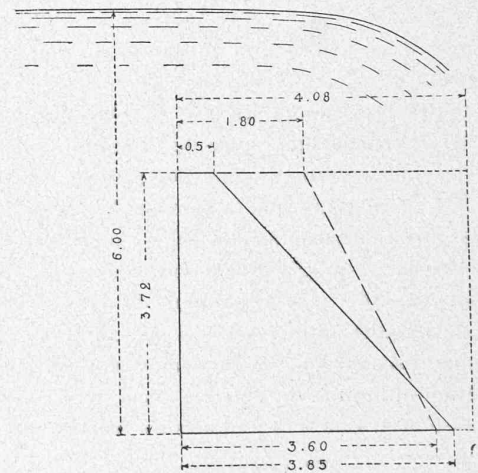


Fig. 5.

Systèmes I, II, IV et V.

Ces données déterminent la valeur de  $h' = 5^m,25$  (système IV), que nous substituons à la valeur de  $h$ . Les valeurs de  $h'$  et de  $H$  correspondent à un point de la courbe 16,5 du système I, en même temps qu'à un point de la droite 4,20 du système V, ce qui signifie que nous pouvons choisir n'importe quelles valeurs de  $x$  et  $y$  correspondant aux points de la courbe 16,5 du système II, à condition que la somme  $x + y$  ne soit pas inférieure à  $4^m,20$ .

Admettant comme minimum de  $x$  la valeur  $0^m,50$ , nous avons les trois solutions principales suivantes :

1. — Cube minimum :

$$x = 0^m,50;$$

$$y = 3^m,85.$$

2. — Base minimum :

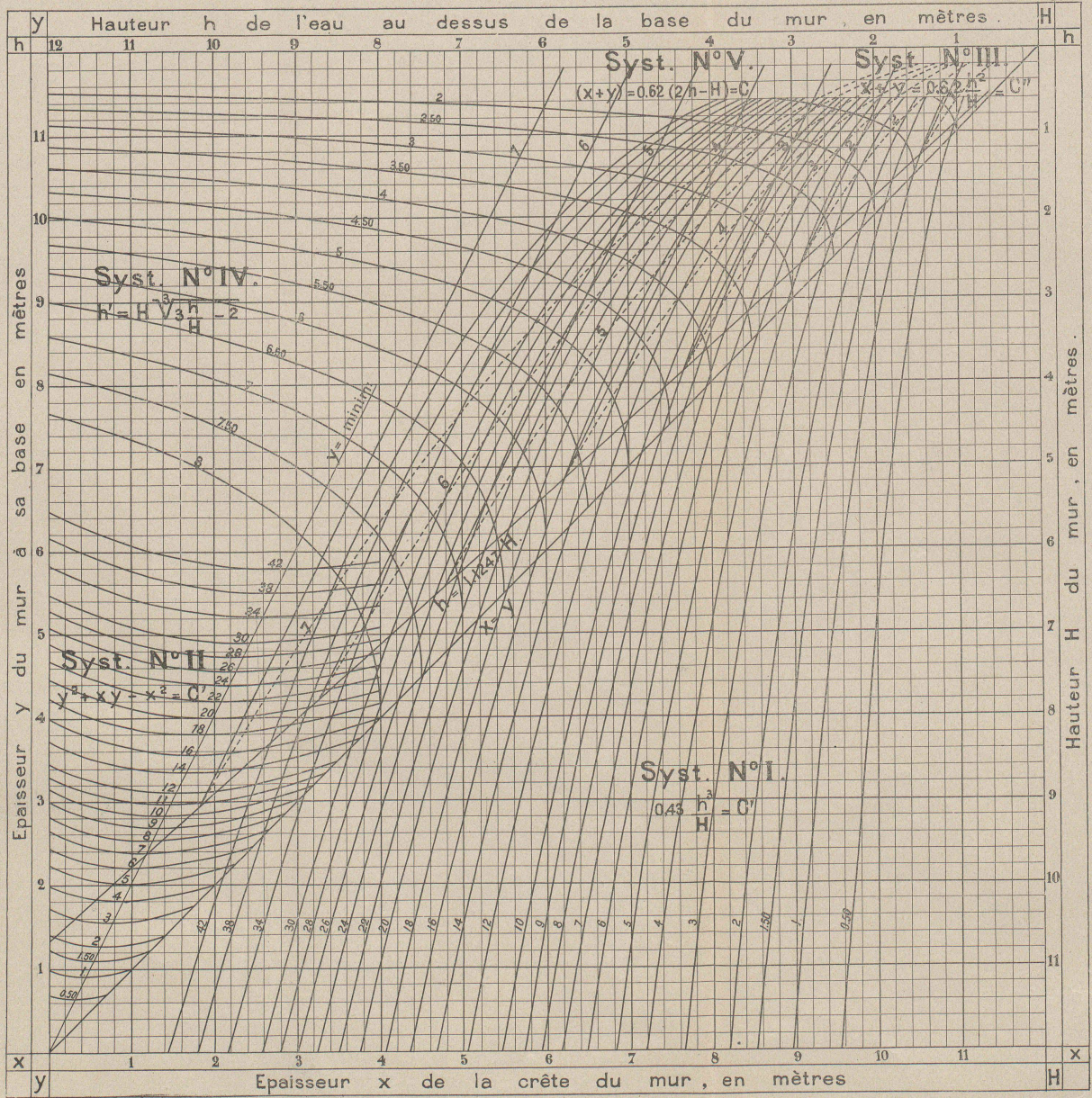
$$x = 1^m,80;$$

$$y = 3^m,60.$$

3. — Mur vertical :

$$x = 4^m,08;$$

$$y = 4^m,08.$$



Abaque pour le calcul des murs réservoirs,  
des murs déversoirs et des murs réservoirs surmontés de vannes,  
par M. L. MAURICE, ingénieur.

Seite / page

leer / vide /  
blank