

L'intégraphe Abdank Abakanowicz

Autor(en): **Lossier, Henry**

Objektyp: **Article**

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

Band (Jahr): **27 (1901)**

Heft 20

PDF erstellt am: **16.04.2024**

Persistenter Link: <https://doi.org/10.5169/seals-22148>

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Inhalten der Zeitschriften. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern.

Die auf der Plattform e-periodica veröffentlichten Dokumente stehen für nicht-kommerzielle Zwecke in Lehre und Forschung sowie für die private Nutzung frei zur Verfügung. Einzelne Dateien oder Ausdrucke aus diesem Angebot können zusammen mit diesen Nutzungsbedingungen und den korrekten Herkunftsbezeichnungen weitergegeben werden.

Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. Die systematische Speicherung von Teilen des elektronischen Angebots auf anderen Servern bedarf ebenfalls des schriftlichen Einverständnisses der Rechteinhaber.

Haftungsausschluss

Alle Angaben erfolgen ohne Gewähr für Vollständigkeit oder Richtigkeit. Es wird keine Haftung übernommen für Schäden durch die Verwendung von Informationen aus diesem Online-Angebot oder durch das Fehlen von Informationen. Dies gilt auch für Inhalte Dritter, die über dieses Angebot zugänglich sind.

n° 22 ; c'est le stand moderne le plus perfectionné, le stand de St-Georges un jour de grand tir, et les nombreux personnages sont autant de portraits que les initiés reconnaîtront facilement.

Ce n'est point tout. Les Exercices possèdent une galerie de portraits de leurs rois, qui contribue à son tour à la décoration de la grande salle. Il y a là quelques bons morceaux de peinture et de précieux documents iconographiques.

Comme on le voit par cette rapide promenade, les Exercices sont bien logés. Leur hôtel complète les installations de Saint-Georges, dues les unes et l'autre à l'habile architecte, M. Gédéon Dériaz, dont nous donnons le portrait. Ajoutons qu'il fut entouré de collaborateurs zélés, mais qui nous excuseront, vu leur nombre, de ne pas donner leurs noms.

Les clichés qui illustrent cet article ont été exécutés d'après d'excellentes photographies de M. Fréd. Boissonnas.

(Patrie Suisse.)

L'intégraphe Abdank Abakanowicz

par HENRY LOSSIER, INGÉNIEUR CIVIL

(Suite)

Effets tranchants et moments fléchissants

Considérons (fig. 1) une poutre droite AB encastrée en B et soit $m.n$ sa ligne de charge dont nous désignerons l'ordonnée par η .

Pour une section S située à une distance a du point A , l'effort tranchant Q est égal à :

$$Q = \int_0^a \eta dx$$

et le moment fléchissant M relatif à la même section :

$$M = \int_0^a \eta dx \cdot x.$$

D'après ce qui précède, on voit que la première courbe intégrale II' de $m.n$ est la courbe des efforts tranchants et la seconde III' celle des moments fléchissants.

Cette double intégration revient à tracer la courbe funiculaire de $m.n$.

En effet, l'équation de cette courbe étant :

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{\eta}{H}$$

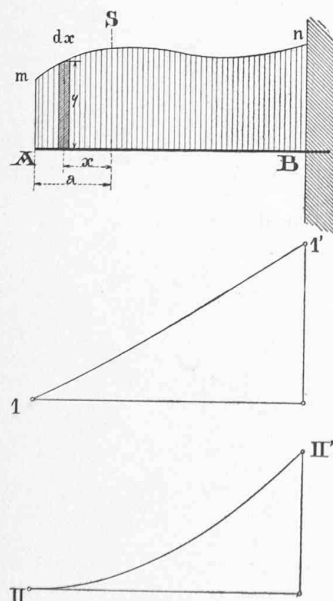


FIG. 1

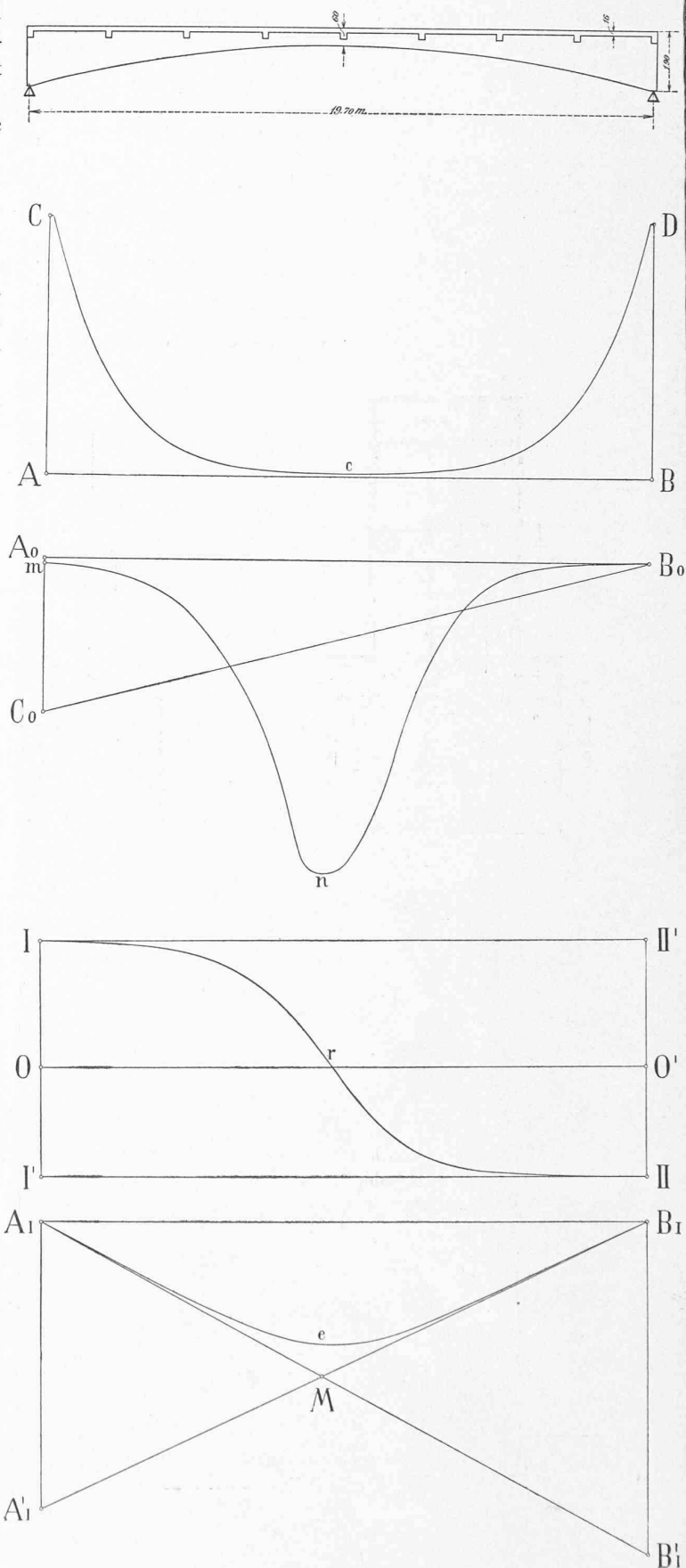


FIG. 2

Considérons la poutre en béton de ciment armé, système Hennebique, représentée fig. 2 et soit CcD la courbe du moment d'inertie correspondante rapportée à l'axe AB (le moment d'inertie de chaque section a été calculé en ne tenant compte que de la section du béton).

Il s'agit de déterminer, à une échelle quelconque :

1° La ligne élastique A_1eB_1 de la poutre correspondant à la surface des moments fléchissants $A_0C_0B_0$.

2° Le point d'intersection M des tangentes à la ligne élastique en A_1 et B_1 .

Nous réduisons tout d'abord les ordonnées de la courbe des moments fléchissants dans le rapport $\frac{Jc}{J}$ ($Jc = \frac{35}{1000}$ de $Jmax$), ce qui nous donne la courbe $m.n.B_0$.

La double intégration de cette dernière courbe nous conduira, comme nous l'avons vu précédemment, à la ligne élastique cherchée.

Traçons la première ligne intégrale $Ir II$ de $m.n.B_0$. Il s'agit de déterminer la position de l'axe des abscisses OO' de telle sorte que les points extrêmes A_1 et B_1 de la ligne élastique soient situés sur une horizontale. Cette condition sera remplie si la somme algébrique des surfaces OIr et $O'IIr$ est égale à zéro.

Nous aurons donc :

Surface OIr = surface $O'IIr$.

Surface OIr + surface $IrO'II'$ = surface $O'IIr$ + surface $IrO'II'$; d'où :

Surface rectangle $OIII'O'$ = surface $IrIIII'$.

La longueur cherchée OI s'obtient donc en divisant l'aire $IrIIII'$ par la distance $II'I'$.

En intégrant la courbe $Ir II$ rapportée à l'axe OO' , nous obtenons la ligne élastique A_1eB_1 cherchée.

Les tangentes A_1B_1' et B_1A_1' aux points extrêmes A_1 et B_1 de la ligne élastique sont les lignes intégrales des horizontales $II'I'$ et $II'I'$.

Le problème est ainsi résolu.

Poutre continue

Considérons la tranche de dalle en béton de ciment armé, système Hennebique, représentée fig. 3. (Les figures relatives à ce chapitre sont la reproduction à l'échelle $\frac{1}{4}$, des tracés originaux.)

En négligeant la flexion des nervures et la résistance qu'elles opposent aux déformations de la dalle, nous pouvons envisager cette dernière comme une *poutre continue à section variable reposant librement sur ses appuis*.

Nous nous proposons de déterminer la courbe des efforts tranchants et celle des moments fléchissants pour un cas de charge particulier.

Calculons tout d'abord la ligne d'influence relative à l'une des réactions X' et X'' des mesures B et C .

L'élimination des 2 réactions méconnues X' et X'' nous ramène à une poutre simple AD reposant librement en ses extrémités.

Faisons $X' = 1$ et déterminons la ligne élastique correspondante de la poutre AD .

Pour cela, nous traçons d'abord, comme nous l'avons indiqué précédemment, la courbe d'ordonnée $\xi = \frac{MJc}{J}$.

Jc = moment d'inertie constant quelconque,

J = moment d'inertie variable.

(Le calcul des ordonnées ξ s'effectue le plus rapidement avec la règle à calcul.)

Dans notre exemple nous avons choisi pour Jc le moment d'inertie maximum.

La double intégration de la courbe d'actionnée ξ nous conduit à la ligne élastique cherchée A_0cJB_0 . L'axe des abscisses de la première courbe intégrale II' a été déterminé comme dans l'exemple précédent.

Supposons qu'il agisse maintenant sur notre poutre AD les 3 forces verticales P , X' et X'' . En appliquant le théorème de notre Maxwell sur la réciprocité des déplacements des points d'application des forces extérieures, nous pouvons exprimer les flexions en B et C comme suit :

En B : $\delta' = \text{constante}$ ($P\eta' - X'r' - X''r''$);

En C : $\delta'' = \text{constante}$ ($P\eta'' - X'r'' - X''r''$),

et comme $\delta' = \delta'' = 0$

$$X'r' + X''r'' = P\eta' \text{ et } X'r'' + X''r'' = P\eta''$$

d'où nous tirons la valeur de X' :

$$X' = \frac{\eta' - \eta'' \frac{r''}{r'}}{r' - r'' \frac{r''}{r'}}$$

Si nous traçons la ligne élastique relative à $X'' = 1$ en multipliant ses ordonnées par $\frac{r''}{r'}$ (ligne $A_0c'JB_0$), nous aurons, en tenant compte de la notation de la figure :

$$\eta = \eta' - \eta'' \frac{r''}{r'}$$

et

$$r = r' - r'' \frac{r''}{r'}$$

d'où

$$X' = P \frac{\eta}{r}$$

La surface comprise entre les 2 courbes A_0cJB_0 et $A_0c'JB_0$ est donc la surface d'influence relative à X' .

Comme seul le rapport $\frac{\eta}{c}$ entre en considération, il n'est pas nécessaire de connaître l'échelle à laquelle nos lignes élastiques ont été tracées.

Lorsque nous avons à envisager des *charges uniformément réparties*, il est avantageux de déterminer la ligne d'influence relative aux charges de cette espèce.

Cette dernière ligne s'obtient en intégrant une fois la ligne d'influence relative aux charges isolées.

En effet, soit p la charge uniforme par unité courante.

Un élément de charge $p dx$ produit une réaction

$$dX' = \frac{\eta}{r} p dx.$$

Si la charge considérée est répartie de a à b , nous aurons :

$$X'_{ab} = \int_a^b \frac{\eta}{r} p dx = \frac{p}{r} \int_a^b \eta dx.$$

L'intégrale $\int_a^b \eta dx$ n'est pas autre chose que la partie de la surface d'influence comprise entre les ordonnées d'abscisses a et b .

Si nous désignons respectivement par β_a et β_b les ordonnées d'abscisses a et b de la courbe intégrale $A_1 B_1$, nous aurons :

$$\int_a^b \eta dx = \mu (\beta_b - \beta_a)$$

μ étant la base d'intégration, d'où

$$X'_{ab} = \mu \frac{p}{r} (\beta_b - \beta_a).$$

Dans notre exemple, nous avons rapporté la surface $A_o c J B_o J c' A_o$ à l'axe horizontal $A_o B_o$ en doublant ses ordonnées pour plus d'exactitude ($A_o c'' B_o$).

La ligne d'influence pour charges uniformément réparties $A_1 B_1$ a été obtenue en intégrant la ligne $A_o c'' B_o$ avec une base d'intégration égale à 20 centimètres.

Il nous reste à déterminer la courbe des efforts tranchants et celle des moments fléchissants relatives au cas de charge suivant, choisi d'une façon quelconque (voir la figure) :

- 1) Charge uniforme de 400 kg par mètre linéaire répartie sur toute la portée AD ;
- 2) Charge uniforme de 300 kg par mètre linéaire répartie de part et d'autre de C sur une longueur totale de 3,46 mètres ;

3) Charge isolée de 500 kg entre A et B ;

4) Charge isolée de 110 kg entre B et C .

En introduisant les valeurs numériques dans les formules relatives à X' et X'' , nous obtenons :

$$\begin{aligned} X'_1 &= X''_1 = \mu \cdot \frac{p}{r} (\beta_b - \beta_a) = \\ &= \frac{0,20 \text{ m} \times 400 \text{ kg} \times 4,95 \text{ cm}}{4,85 \text{ cm}} \times 20 \text{ (échelle du tracé)} \\ X'_1 &= X''_1 = 1630 \text{ kg.} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} X'_2 &= \mu \cdot \frac{p}{r} (\beta_b - \beta_a) = \\ &= \frac{0,20 \text{ m} \times 300 \text{ kg}}{4,85 \text{ cm}} (5,10 \text{ cm} - 4,65 \text{ cm}) 20 = 111 \text{ kg} \end{aligned}$$

$$X'_3 = \frac{P\eta}{r} = \frac{500 \text{ kg} \times 3,55 \text{ cm}}{4,85 \text{ cm}} = 366 \text{ kg.}$$

$$X'_4 = \frac{P\eta}{r} = \frac{110 \times 1,30}{4,85} = 29,5 \text{ kg.}$$

$$X' = X'_1 + X'_2 + X'_3 + X'_4 = 2.136 \text{ kg.}$$

$$X''_2 = \frac{0,20 \times 300}{4,85} (4,65 - 0,90) 20 = 927 \text{ kg.}$$

$$X''_3 = \frac{500 \times (-0,6)}{4,85} = -62 \text{ kg.}$$

$$X''_4 = \frac{110 \times 4,3}{4,85} = 97,5 \text{ kg.}$$

$$X'' = X''_1 + X''_2 + X''_3 + X''_4 = 2.592 \text{ kg.}$$

Nous sommes ramenés au calcul d'une poutre simple reposant librement sur ses 2 extrémités. Comme nous n'avons que des charges isolées et des charges uniformément réparties, la ligne des efforts tranchants se composera uniquement de droites.

Dans notre exemple, nous l'avons tracée à l'échelle de 3 cm par 1000 kg ($T_o T'$).

Il nous reste à déterminer l'axe des abscisses $O O'$ de cette dernière ligne ou ce qui revient au même, les réactions des appuis A et D .

Pour cela, nous traçons la courbe intégrale $T_o T''$ de $T_o T'$ et, à partir de T'' , la ligne intégrale de l'horizontale passant par T' . Le point d'intersection L de cette dernière ligne intégrale avec la droite $T_o T$ est, d'après ce que nous avons vu précédemment au sujet des centres de gravité, un point de la résultante des forces agissant sur la poutre AD .

Nous aurons donc :

$$T T' \times L T = T O' \times T_o T = T_o O \times T_o T$$

d'où

$$T_o O = T O' = \frac{T T' \times L T}{T_o T}.$$

Enfin, la courbe des moments fléchissants a été obtenue en intégrant la courbe des efforts tranchants avec une base d'appareil égale à 2,5 cm.

Une ordonnée de 1 centimètre de la courbe des moments fléchissants représente donc :

$$1 \text{ cm ordonnée} = \frac{2,5 \text{ cm} \times 20}{3 \text{ (cm p. 1 t)}} = \frac{50}{3} \text{ t} \times \text{cm.}$$

Le problème est ainsi complètement résolu.

Je termine ici cette première publication dont le seul but était, comme je l'ai dit au début, de faire connaître l'intégraphe Abdank Abakanowicz et quelques unes de ses applications à la statique ; j'aurai l'occasion de revenir dans la suite sur la résolution de quelques problèmes spéciaux.

Qu'il me soit permis, en terminant, de remercier ici Monsieur le professeur W. Ritter, pour les conseils éclairés qu'il m'a prodigués au cours de cette première étude.

Note au sujet du calcul des ponts de chemin de fer en béton armé

Dans l'ordonnance fédérale concernant le calcul, l'inspection et l'épreuve des ponts et des charpentes métalliques, du 19 août 1892, le Conseil fédéral prescrit que pour le calcul des petits ponts, jusqu'à 1500 m d'ouverture, la surcharge sera majorée de :

$$2 (15 - l) \%$$

l étant la portée de l'ouvrage exprimée en mètres.