Zeitschrift: Schweizerische Zeitschrift für Vermessung, Kulturtechnik und

Photogrammetrie = Revue technique suisse des mensurations, du

génie rural et de la photogrammétrie

Herausgeber: Schweizerischer Verein für Vermessungswesen und Kulturtechnik =

Société suisse de la mensuration et du génie rural

Band: 54 (1956)

Heft: 8

Artikel: Le calcul semi-graphique de la déformation de réseaux projetés dans

un système conforme

Autor: Ansermet, A.

DOI: https://doi.org/10.5169/seals-212709

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: 10.12.2025

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

Le calcul semi-graphique de la déformation de réseaux projetés dans un système conforme¹

Par A. Ansermet

Le problème traité ici a pour but de faciliter, dans la mesure du possible, le calcul des réseaux géodésiques dans le plan. Il convient au préalable de procéder à un

Rappel de notions fondamentales

A cet effet suivons partiellement la voie tracée par G. Darboux qui traita ce problème de façon magistrale. Notons en passant que ce mathématicien rend dans son mémoire un hommage vibrant à l'œuvre de C. F. Gauß ([3] p. 64).

Rapportée à son plan tangent et à des tangentes principales l'équation d'une surface est

$$Z = \frac{x^2}{2R} + \frac{y^2}{2R'} + \dots$$

où R, R' désignent les rayons principaux de courbure ([3] p. 56)

(1)
$$ds^2 = dx^2 + dy^2 + \left(\frac{xdx}{R} + \frac{ydy}{R'}\right)^2 + \ldots$$

A l'élément ds correspond dans le plan l'élément $ds' = m \cdot ds$

où
$$ds'^2=dX^2+d\,Y^2$$
 $(X,\,\,Y\,\,{
m coordonn\'ees}\,\,{
m conformes})$ $X=x+u_3+\ldots\ldots$ $Y=y+v_3+\ldots\ldots$

 u_3 et v_3 étant du 3e ordre en x, y.

$$ds'^{2} = dx^{2} + dy^{2} + 2\left(\frac{\partial u_{3}}{\partial x}dx^{2} + \frac{\partial u_{3}}{\partial y}dxdy + \frac{\partial v_{3}}{\partial x}dxdy + \frac{\partial v_{3}}{\partial y}dy^{2}\right) + \dots =$$

$$= m^{2} ds^{2} \leq (1 + 2m_{0})\left(dx^{2} + dy^{2} + \frac{1}{R^{2}}(xdx + ydy)^{2}\right) + \dots$$

où m_0 désigne le groupe homogène de 2^e ordre dans m et en admettant R = R'. En identifiant les coefficients respectifs de dx^2 , dxdy, dy^2 on a:

$$2\frac{\partial u_3}{\partial x} = \frac{x^2}{R^2} + 2m_0; \frac{\partial u_3}{\partial y} + \frac{\partial v_3}{\partial x} = \frac{xy}{R^2}; 2\frac{\partial v_3}{\partial y} = \frac{y^2}{R^2} + 2m_0$$

d'où:

(2)
$$m_0 = \frac{x^2 + y^2}{4 R^2} + A (x^2 - y^2) + 2 Bxy$$

¹ Rédigé en hommage à M. le professeur D^r Baeschlin, Rédacteur en chef du S.Z.f.V. à l'occasion de son 75^e anniversaire.

On pourrait substituer X, Y à x, y dans ce groupe de 2^e ordre

(3)
$$\begin{cases} u_3 = \frac{x^3 + xy^2}{4R^2} + \frac{A}{3} (x^3 - 3xy^2) + \frac{B}{3} (3x^2y - y^3) \\ v_3 = \frac{y^3 + x^2y}{4R^2} - \frac{A}{3} (y^3 - 3yx^2) + \frac{B}{3} (3y^2x - x^3) \end{cases}$$

(4)
$$\frac{\partial^2 m_0}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 m_0}{\partial y^2} = \frac{1}{R^2} \quad \text{ou} \quad \frac{\partial^2 m_0}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 m_0}{\partial y^2} = \frac{1}{RR'} (R + R')$$

Résultats faciles à interpréter. Le système est à axe neutre si

$$\begin{vmatrix} \frac{1}{4R^2} + A & B \\ B & \frac{1}{4R^2} - A \end{vmatrix} = 0$$

C'est le cas le plus fréquent en pratique.

L'équation (2) définit un faisceau linéaire circonscrit à un carré si m_0 est donné ainsi que le quotient A:B. Dans cette équation (2) les paramètres de forme et d'orientation ne sont pas dissociés. Pour le calcul des courbures admettons à priori B=0; seul subsiste le paramètre A (variables séparées).

Courbures. Considérons un côté P_1P_2 et sa transformée plane en faisant abstraction du cas où il y a un point d'inflexion sur cette transformée. Celle-ci a donc une courbure 1: ρ qui ne change pas de signe entre P_1 et P_2 . Le calcul de 1: ρ dépend de la formule de C. M. Schols (voir [1] p. 243–260).

$$(5) 1: \rho \subseteq F_0 + F_A$$

où F_0 est un binôme indépendant de A tandis que F_A est un binôme contenant A linéairement ([4] p. 79).

Cette courbure donne lieu pour chaque transformée P_1P_2 à deux corrections angulaires δ_1 et δ_2 et on peut calculer rapidement ou contrôler par voie graphique les valeurs $S = \left| \begin{array}{ccc} \delta_1 \right| + \left| \begin{array}{ccc} \delta_2 \end{array} \right|$, la différence $D = \left| \begin{array}{ccc} \delta_1 \right| - \left| \begin{array}{ccc} \delta_2 \end{array} \right|$ et même le quotient $q = \delta_1$: δ_2 . Le calcul de D est particulièrement rapide.

(6)
$$S = \int_{-\rho}^{P_2} \frac{1}{\rho} ds \qquad (ds = \text{élément de transformée})$$

$$P_1$$

Considérons l'origine O des coordonnées et le contour fermé OP_1P_2O .

On sait que le paramètre A, qui définit la projection, est éliminé dans l'expression:

$$\oint_C \frac{1}{\rho} ds \qquad \text{(contour } OP_1 P_2 O)$$

A cet effet on applique la formule de Green-Riemann qui permet de convertir une intégrale double en une intégrale curviligne et réciproquement; cette formule sera rappelée ci-dessous. Les termes en A s'éliminent aussi dans l'équation (6) si le côté P_1P_2 est une corde de l'hyperbole équilatère: XY = constante ce qui résulte de l'équation:

(7)
$$1: \rho \cong \frac{1}{2R^2} \left\{ (1-n) X \sin V - (1+n) Y \cos V \right\}$$
 ([4] p. 79, [5] p. 105)

— $n=4R^2.A$, V étant l'azimut de P_1P_2 . Pour ce calcul on ne fait pas la discrimination entre la corde et la transformée.

Désignons par 1: ρ_0 et 1: ρ_{900} les courbures pour V=0 et $V=90^\circ$

(8)
$$\sqrt{\left(\frac{1}{\rho_0}\right)^2 + \left(\frac{1}{\rho_{900}}\right)^2} = \frac{1}{2R^2} \sqrt{(1-n)^2 X^2 + (1+n)^2 Y^2} = 1: \rho_{\text{max.}}$$
(maximum)

car ce résultat subsiste pour deux azimuts quelconques V et $(V + 90^{\circ})$ au lieu de 0° et 90° . Si P_1P_2 est une corde commune à l'ellipse $m_0 = \text{const.}$ et à l'hyperbole XY = const. on réalise à la fois une valeur maximum pour la somme S (équation [6]) et l'élimination du paramètre n (ou A).

Choix du paramètre. Ce problème est assez complexe car on peut formuler diverses hypothèses ([3] p. 25, 60), par ex.:

- 1º rendre aussi petite que possible la valeur moyenne de $(m-1)^2$ pour tout le territoire considéré.
- 2° rendre aussi petite que possible la valeur moyenne du carré du gradient de log. m.

Cette seconde solution fut déjà traitée partiellement dans notre Revue; un bref rappel des résultats acquis suffit.

La valeur moyenne à rendre minimum s'obtient en divisant l'intégrale double

(9)
$$I = \iint \Delta \log m \, d\sigma$$
 $(d\sigma = \text{élément de surface})$

par la surface du territoire. G. Darboux a recours à la formule de Green-Riemann ([2] p. 284, [3] p. 25) pour trouver une solution générale.

En représentation plane, qui nous intéresse ici, on a:

(10)
$$I = \int \int \left[\left(\frac{\partial \log \cdot m}{\partial X} \right)^{2} + \left(\frac{\partial \log \cdot m}{\partial Y} \right)^{2} \right] dX \cdot dY =$$

$$= \int \int \left(\frac{\partial Q}{\partial X} - \frac{\partial P}{\partial Y} \right) dX \cdot dY = \oint_{C} (PdX + QdY)$$

D'une façon ou d'une autre ce calcul ne présente aucune difficulté; le résultat est connu. Les variables sont donc ici dissociées.

Ces notions fondamentales étant rappelées on peut passer au

Calcul des corrections au moyen d'abaques.

Il suffit d'appliquer les formules relatives à la courbure des transformées en tenant compte du paramètre choisi. Les éléments de l'abaque dépendent de ce paramètre.

Désignons par $1: \rho_1$, $1: \rho_m$ et $1: \rho_2$ les courbures respectives de la transformée au premier tiers, au milieu et au second tiers de celle-ci.

$$\Delta X = P_1 P_2 \cos V; \quad \Delta Y = P_1 P_2 \sin V$$

$$Quotient \ q: \quad \left| \ q \ \right| \stackrel{\triangle}{=} \frac{1}{\rho_1} : \frac{1}{\rho_2} \qquad \qquad 2 \ge \left| \ q \ \right| \ge 0.5 \tag{11}$$

Ce quotient est indépendant du paramètre n (ou A) si on a:

 $X_{\bf 1}\,Y_{\bf 2} - X_{\bf 2}\,Y_{\bf 1} = 0$, c.-à-d. si la corde $P_{\bf 1}P_{\bf 2}$ prolongée passe par l'origine 0.

Différence D.
$$D \subseteq \frac{n}{6R^2} \Delta X \cdot \Delta Y = \frac{P_1 P_2}{2} \left(\frac{1}{\rho_1} - \frac{1}{\rho_2} \right) \quad (12)$$

en valeur absolue et en radians. [5] p. 105)

Pour une longueur donnée P_1P_2 et $\Delta X = \Delta Y$, cette différence D a une valeur extrême, le paramètre étant aussi donné.

L'abaque à alignement de la Fig. 1 est applicable au réseau Suisse (axe neutre). Considérons un cas concret:

Côté Feldberg-Lägern (corrections 6",76 et 5",65)

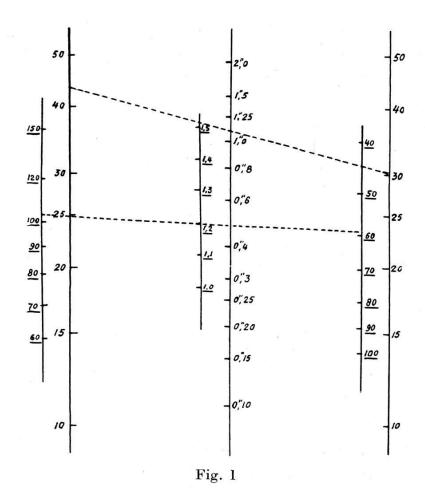
$$\Delta X = 43,35 \text{ km}$$
 $\Delta Y = 30,2 \text{ km}$ $D = 1'',11 \text{ (sexag)}$ (chiffres non soulignés)

Ce moyen de contrôle est rapide et efficace

Pratiquement ces abaques sont à dresser à une échelle suffisante et moyennant la précision voulue. Les résultats ci-dessus furent obtenus avec un tel abaque.

Somme S. Par ex. pour Feldberg-Lägern 12",41.

L'abaque de la Fig. 2 n'est pas conçu pour une projection à axe neutre mais pour un paramètre n = -0.5. Une seule lecture ne suffit



alors plus car on a un binôme, mais le calcul graphique est cependant rapide. Ici surtout il faut un abaque assez grand en pratique

Les deux termes du binôme ne sont pas toujours à additionner. L'abaque convient surtout pour les réseaux de 2^e et 3^e ordre. Une surcorrrection peut être nécessaire dans certains cas ([4] p. 279). On peut concevoir d'autres abaques que ceux des Fig. 1 et 2.

Effectivement la transformée fut assimilée à une courbe de 3e ordre:

$$\eta=a\xi+b\xi^2+c\xi^3$$
 $\eta=0, \qquad \xi=0 \quad ext{ou} \quad \xi=P_1P_2, \qquad a=\delta_1$
 $rac{d^2\eta}{d\xi^2}=2b+6c\xi extstyle 1:
ho$

Si on forme la différence D on constate que le terme 2b est éliminé ce qui explique aussi pourquoi ce calcul de D est simple.

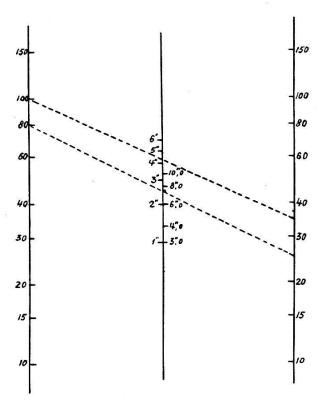


Fig. 2

On vérifie en outre que:

$$S \supseteq P_1 P_2 \cdot \frac{1}{\rho_m} = P_1 P_2 \left(2b + 6c \cdot \frac{P_1 P_2}{2} \right) = \int_{P_1}^{P_2} (2b + 6c\xi) d\xi$$

En résumé on voit qu'on peut rapidement calculer ou, tout au moins, contrôler les corrections angulaires. Pratiquement la différence D surtout constitue un contrôle rapide et bienvenu. La solution préconisée ci-dessus n'est du reste pas la seule.

Littérature

- [1] Baeschlin C. F., Lehrbuch der Geodäsie (Orell Füssli, Zürich)
- [2] Blanc C., Calcul différentiel et intégral, Lausanne
- [3] Darboux G., Construction des cartes (Bulletin sciences mathématiques, 1911, p. 23, 55)
- [4] Laborde J., Traité des projections, fasc. IV
- [5] Ansermet A., Calcul des déformations dans les réseaux (Schweiz. Zeitschr. f. Verm. 1949, nº 4)