

SUR LES DÉFORMATIONS INFINIMENT PETITES DES CYLINDROÏDES AUX ARÊTES DE TYPE A

Militsa Ilitch-Daïovitch

(Communiqué le 15 avril 1963)

Sommaire. — Définition des cylindroïdes aux arêtes de type A et des courbes de classe L_A . L'étude des déformations infiniment petites des courbes L_A et des déformations infiniment petites conditionnées des surfaces C_A .

1. Convenons d'appeler cylindroïde aux arêtes la surface C composée d'un nombre fini de parties régulières de courbure totale $K=0$ et possédant les propriétés suivantes:

1° C est homéomorphe à une bande cylindrique,

2° C est bornée par deux courbes fermées situées dans des plans parallèles, ne contenant aucun segment rectiligne et formées d'un nombre fini d'arcs chacun à tangente continue,

3° les arêtes — les lignes σ_i ($i=1, 2, \dots, n$) le long desquelles les parties régulières successives sont collées, — sont en même temps génératrices de la surface C .

Un cylindroïde aux arêtes C_A tel que, le long de ses arêtes σ_i ses plans tangents forment des angles θ_i différents de zéro et de π , — appartient à la classe de surfaces que nous appellerons cylindroïdes aux arêtes de type A .

La surface C_A est développable; considérée globalement, elle est non régulière, rectifiable dans le sens de Lebesgue et non convexe.

Nous allons étudier des déformations infiniment petites du cylindroïde aux arêtes C_A telles que ses arêtes σ_i se déplacent comme un corps solide; cette classe de déformations de la surface C_A nous appellerons déformations infiniment petites conditionnées de la surface C_A .

2. Soit donnée une famille de surfaces S_ε dépendant d'une manière continue du paramètre ε ($\varepsilon \geq 0$) et soit la surface $S \in S_\varepsilon$ (S correspondant à $\varepsilon=0$). Si entre S et S_ε existe une correspondance uniforme et continue biunivoque, on appelle S_ε la déformée de S .

La déformation de la surface S est dite infiniment petite si elle laisse invariante la longueur de chaque arc à tangente continue d'une courbe quelconque de la surface S ; ou, plus précisément dit, si la différence entre les longueurs des arcs correspondants est une infinitésimale d'un ordre supérieur par rapport à ε .

3. Nous étudierons d'abord les déformations infiniment petites d'une courbe L_A de classe à laquelle appartiennent les frontières L_A^1 et L_A^2 de la surface C_A . La courbe plane et rectifiable L_A est donc homéomorphe à la circonférence et composée d'un nombre fini d'arcs l_1, l_2, \dots, l_n chacun à tangente continue (la courbe L_A globale est non convexe), ne contenant pas des segments rectilignes et se rencontrant en points singuliers de L_A .

Pour les déformations infiniment petites d'un arc quelconque l_i ($i=1, 2, \dots, n$) d'une telle courbe L_A a lieu le théorème due à N. V. Efimoff [1]:

Théorème. — Soit l une courbe plane et M un de ses points où la courbure est différente de zéro*. Si dans le cas des déformations infiniment petites de la courbe l toutes les variations de la longueur de son arc quelconque — jusqu'aux variations d'ordre n — sont égales à zéro, et la courbure en point M décroît, alors la distance du point M à un point quelconque assez proche de la courbe augmente.

Pour la courbe L_A globale nous démontrerons le théorème I, ne concernant que les variations d'ordre premier de la longueur de l'arc, étant dans le cas considéré les seules pour lesquelles maintenant il y a intérêt.

Théorème I. — Si dans les déformations infiniment petites de la courbe L_A les variations de la longueur d'un arc quelconque l_i de L_A est égale à zéro et la courbure sur aucun des arcs l_i ne décroît pas, alors la composante non triviale du champs des vitesses des ces déformations est orthogonale au plan de la courbe L_A .

La corbure $k(s)$ sera comprise toujours non négative, c'est-à-dire comme module de la dérivée seconde de la fonction vectorielle $\bar{x}(s)$ par rapport à l'arc (donc, $k(s) = \sqrt{\left(\frac{d^2 \bar{x}}{ds^2}\right)^2} > 0$).

Démonstration. — Sans restreindre la généralité de nos raisonnements, nous considérerons une courbe L_A composée de deux arcs l_1 et l_2 . L'équation vectorielle de la courbe L_A sera alors

$$(3.1) \quad \bar{x}(s) = \begin{cases} \frac{1}{x}(s), & s_0 \leq s \leq s_1, \\ \frac{2}{x}(s), & s_1 \leq s \leq s_2, \quad s_2 \equiv s_0, \end{cases}$$

l'origine du vecteur $\bar{x}(s)$ (qui est une fonction continue périodique, de période égale à la longueur de la courbe L_A) se trouvant sur le plan de la courbe L_A , s étant la longueur de l'arc de la courbe L_A , et $s_1, s_2 \equiv s_0$ étant ses points singuliers. L'extrémité du vecteur $\bar{x} = \frac{1}{x}(s)$ décrit l'arc correspondant l_i ; les fonctions vectorielles régulières nous supposons admettant des prolongements réguliers.

Evidemment, en points singuliers s_i on a

$$\frac{1}{x}(s_0) = \frac{2}{x}(s_2), \quad \frac{1}{x}(s_1) = \frac{2}{x}(s_1) \quad (s_2 \equiv s_0)$$

* C'est-à-dire, positive, la courbure étant comprise comme module de la dérivée seconde de la fonction vectorielle en arc.

et par définition de L_A

$$\left[\overset{1}{x'}(s_0^+), \overset{2}{x'}(s_0^-) \right] \neq 0, \quad \left[\overset{1}{x'}(s_1^-), \overset{2}{x'}(s_1^+) \right] \neq 0,$$

où l'on a par $\overset{1}{x'}(s_0^+)$, $\overset{2}{x'}(s_1^+)$, $\overset{1}{x'}(s_1^-)$, $\overset{2}{x'}(s_0^-)$ désigné respectivement les dérivées droites et les dérivées gauches des fonctions $\overset{i}{x}(s)$ en points $s_0 \equiv s_2$ et s_1 .

Soit la fonction deux fois continuellement différentiable $\bar{z}(s)$ le champs des vitesses des déformations infiniment petites de la courbe L_A ; la courbe déformée $L_{A\epsilon}$ sera alors définie par l'équation vectorielle

$$(3.2) \quad \bar{x}_\epsilon \equiv \bar{x}(s, \epsilon) = \bar{x}(s) + \epsilon \bar{z}(s),$$

où ϵ est le paramètre de la déformation et $\bar{z}(s)$ est une fonction périodique de période égale à la longueur de la courbe L_A .

Dans le cas des déformations infiniment petites de la courbe L_A on a

$$(3.3) \quad d\bar{x} d\bar{z} = 0,$$

c'est-à-dire

$$(3.3^*) \quad d\bar{z} = [\bar{y}, d\bar{x}],$$

où la fonction vectorielle $\bar{y}(s)$ représente le champs des rotations de ces déformations. En tenant compte de la supposition du théorème I que sur tout arc l_i de la courbe L_A la courbure $k(s)$ ne décroît pas, on déduit de (3.2)

$$(3.4) \quad \bar{x}' \bar{z}'' \geq 0.$$

A un champs vectoriel des vitesses $\bar{z}(s)$ trivial corresponde un champs des rotations $\bar{y}(s)$ constant; dans ce cas, en posant $\bar{y}(s) = \bar{c}$ (\bar{c} étant un vecteur constant) l'équation (3.3*) conduit par l'intégration le long du chacun des arcs l_i au champs vectoriel

$$\bar{z}(s) = \bar{a} + [\bar{c}, \bar{x}(s)]$$

(\bar{a} étant un vecteur constant), lequel est, en suite de $\overset{1}{x}(s_i) = \overset{2}{x}(s_i)$ ($i = 1, 2$) uniforme le long de toute la courbe L_A .

Un champs $\bar{z}(s)$ non trivial doit, par conséquent, avoir une composante non triviale $\overset{*}{z}(s)$, de sorte que l'on obtient

$$(3.5) \quad \bar{z}(s) = \bar{a} + [\bar{c}, \bar{x}(s)] + \overset{*}{z}(s).$$

Parce que, d'après la supposition, le champs vectoriel $\bar{z}(s)$ doit vérifier les relations (3.3) et (3.4), il est évident que la fonction vectorielle $\overset{*}{z}(s)$ elle aussi satisfait à ces relations et que, au lieu de (3.3) et (3.4), on peut écrire

$$(3.3') \quad \bar{x}' \overset{*}{z}' = 0,$$

$$(3.4') \quad \bar{x}'' \overset{*}{z}'' \geq 0,$$

ou

$$(3.6) \quad \bar{t} \overset{*}{z}' = 0, \quad \bar{n} \overset{*}{z}'' > 0,$$

\bar{t} étant le vecteur unitaire tangent et \bar{n} le vecteur unitaire normal de L_A ; en désignant par $\frac{i}{t}$ le vecteur tangent de l'arc l_i , on aura, pour $s = s_i$, simultanément:

$$\frac{1}{t}(s_i) \cdot \overset{*}{z}'(s_i) = 0, \quad \frac{2}{t}(s_i) \cdot \overset{*}{z}'(s_i) = 0 \quad (i = 1, 2).$$

Par définition de L_A on a

$$[\frac{1}{t}(s_i), \frac{2}{t}(s_i)] \neq 0,$$

ce qui, avec les deux équations précédentes, nous conduit à la conclusion que en tout point s_i ($i = 1, 2$) de L_A le vecteur $\overset{*}{z}'(s)$ est orthogonal au plan de la courbe L_A .

Ayant en vue que $\bar{n}' = -k\bar{t}$ ($k = k(s)$ étant la courbure de la courbe L_A), on a

$$\bar{n} \overset{*}{z}'' = (\bar{n} \overset{*}{z}')' - \bar{n}' \overset{*}{z}' = (\bar{n} \overset{*}{z}')' + k \bar{t} \overset{*}{z}',$$

de sorte que, par conséquent de la conclusion précédente et de la relation (3.3), on obtient

$$\bar{n} \overset{*}{z}'' = (\bar{n} \overset{*}{z}')',$$

et au lieu de la deuxième des relations (3.6) on a

$$(\bar{n} \overset{*}{z}')' > 0,$$

c'est-à-dire

$$d(\bar{n} \overset{*}{z}') > 0,$$

dont l'intégration le long de l'arc l_i conduit à

$$\bar{n} \overset{*}{z}' = 0,$$

ce que rend possible de conclure que non seulement en points singuliers mais aussi en tout point régulier de la courbe L_A le vecteur $\overset{*}{z}'(s)$ est orthogonal au plan de cette courbe, ce qu'on exprime par

$$\overset{*}{z}' = g(s) \bar{b}.$$

où \bar{b} est le vecteur unitaire binormal de L_A et $g(s)$ est une fonction périodique continue, de période égale à la longueur de la courbe L_A . L'intégration de l'équation dernière nous donne $\overset{*}{z}(s)$, de sorte que le champs vectoriel (3.5) cherché peut être représenté sous la forme

$$(3.7) \quad \bar{z}(s) = \bar{a} + [\bar{c}, \bar{x}(s)] + h(s) \bar{b},$$

— Le théorème I est démontré.

4. Passons maintenant à l'étude des déformations infiniment petites du cylindroïde aux arêtes C_A , défini dans le n^0 1. Pour cette classe des cylindroïdes aux arêtes nous démontrerons le théorème suivant:

Théorème II. — Dans le cas des déformations infiniment petites conditionnées d'un cylindroïde aux arêtes C_A , il existe sur ses frontières L_A^1 et L_A^2 des points aussi proches que l'on veut dont la distance augmente.

Démonstration. — Nous démontrerons ce théorème dans le cas d'une surface C_A n'ayant que deux arêtes σ_1 et σ_2 , ce que ne restreindra pas la possibilité d'en déduire des conclusions générales.

Soit

$$(4.1) \quad \bar{x}(s, \nu) = \begin{cases} \frac{1}{x_1}(s) + \nu \bar{a}(s), & s_0 \leq s \leq s_1 \quad (0 \leq \nu \leq 1, s_2 \equiv s_0) \\ \frac{2}{x_2}(s) + \nu \bar{a}(s), & s_1 \leq s \leq s_2 \end{cases}$$

l'équation vectorielle de la surface C_A , où l'on a supposé que l'origine du vecteur $\bar{x}(s, \nu)$ se trouve sur le plan de la courbe L_A^1 , les fonctions régulières $\frac{i}{x_1}(s)$ admettant des prolongements réguliers et $\bar{a}(s)$ étant une fonction continue périodique, de période égale à la longueur de la courbe L_A^1 . Pour $\nu = 0, \nu = 1, s = s_i$, la fonction (4.1) définit respectivement les frontières L_A^1, L_A^2 et les arêtes σ_i . Evidemment,

$$(4.2) \quad \frac{1}{x_1}(s_i) = \frac{2}{x_1}(s_i),$$

c'est-à-dire, la fonction vectorielle $\bar{x}(s, \nu)$ est continue, et par définition de C_A

$$[\frac{1}{x_1}'(s_1^-), \frac{2}{x_1}'(s_1^+)] \neq 0, \quad [\frac{2}{x_1}'(s_2^-), \frac{1}{x_1}'(s_0^+)] \neq 0,$$

$\frac{1}{x_1}'(s_0^+), \frac{2}{x_1}'(s_1^+), \frac{1}{x_1}'(s_1^-), \frac{2}{x_1}'(s_2^-)$ étant respectivement les dérivées droites et les dérivées gauches des fonctions $\frac{i}{x_1}(s)$ en points s_i ($i = 1, 2; s_2 \equiv s_0$).

Pour la surface développable C_A on a

$$\bar{a}'(s) = \lambda(s) \cdot \frac{i}{x_1}'(s),$$

où la fonction scalaire continue périodique $\lambda(s)$ est telle que $1 + \lambda(s) > 0$ et, pour $s = s_i$,

$$\bar{a}'(s_i^-) = \lambda(s_i) \cdot \frac{i}{x_1}'(s_i^-), \quad \bar{a}'(s_i^+) = \lambda(s_i) \cdot \frac{i}{x_1}'(s_i^+).$$

Soient $\bar{z} = \bar{z}(s, \nu)$ et $\bar{y} = \bar{y}(s, \nu)$ respectivement les champs des vitesses et des rotations des déformations infiniment petites de la surface C_A . Comme c'est connu [2], sur toute partie régulière de la surface C_A la fonction vectorielle $\bar{z}(s, \nu)$ vérifie l'équation

$$(4.3) \quad d\bar{x}d\bar{z} = 0,$$

d'où l'on déduit la condition

$$(4.4) \quad d\bar{z} = [\frac{i}{y}, d\frac{i}{x}] \quad (i = 1, 2)$$

à laquelle doit satisfaire $\bar{y}(s, v)$. Les vecteurs \bar{y}_s et \bar{y}_v sont situés sur le plan tangent à la surface C_A , de sorte qu'on les peut déterminer à l'aide des systèmes des équations aux dérivées partielles:

$$(4.5) \quad \begin{cases} \bar{y}_s = \alpha \bar{x}_s - \beta \bar{x}_v, \\ \bar{y}_v = \gamma \bar{x}_s - \alpha \bar{x}_v; \end{cases} \quad (i=1, 2)$$

les fonctions scalaires différentiables $\alpha(s, v)$, $\beta(s, v)$ et $\gamma(s, v)$ sont à déterminer à l'aide des équations aux dérivées partielles de Gauss-Codazzi:

$$\begin{cases} \bar{L}\gamma - 2\bar{M}\alpha + \bar{N}\beta = 0, \\ \alpha_v - \gamma_s = \gamma \Gamma_{11}^1 - 2\alpha \Gamma_{12}^1 + \beta \Gamma_{22}^1, \\ \alpha_s - \beta_v = \gamma \Gamma_{11}^2 - 2\alpha \Gamma_{12}^2 + \beta \Gamma_{22}^2 \end{cases} \quad (i=1, 2)$$

\bar{L} , \bar{M} , \bar{N} étant les coefficients de la deuxième forme quadratique des parties régulières de C_A .

Dans le cas considéré de la surface C_A de courbure totale $K=0$, les systèmes précédents se ramènent à deux systèmes suivants:

$$(4.6) \quad \begin{cases} \alpha_v = -\frac{2\lambda(s)}{1+\nu\lambda(s)}\alpha, \\ \alpha_s - \beta_v = 0, \end{cases} \quad (i=1, 2)$$

dont l'intégration conduit à la solution

$$(4.7) \quad \bar{y}(s, v) = \int_{s_{i-1}}^{s_i} \{A_i(s) \cdot \bar{x}_i'(s) - B_i'(s) \bar{a}(s)\} ds - \frac{v - A_i(s)}{1 + \nu\lambda(s)} \bar{a}(s) + \bar{c}_i, \quad (i=1, 2)$$

où $A_i(s)$ et $B_i(s)$ sont des fonctions scalaires arbitraires, et \bar{c}_i sont des vecteurs constants.

La forme la plus générale de la fonction vectorielle $\bar{y}(s, v)$ correspond aux déformations infiniment petites telles que toutes les cordes de L_A^1 et de L_A^2 décroissent ou restent stationnaires; comme il résulte du théorème I, sur les frontières L_A^1 et L_A^2 du cylindroïde aux arêtes C_A existe alors une composante non triviale du champs des vitesses des déformations infiniment petites orthogonale au plan de la courbe L_A^1 (ou L_A^2 , ces deux plans étant, par définition, parallèles). On obtient delà les conditions aux limites auxquelles doit satisfaire le champs vectoriel cherché $\bar{y}(s, v)$:

$$(4.8) \quad \beta(s, 0) = \beta(s, 1) = 0 \quad (i=1, 2)$$

et à l'aide desquelles on détermine les fonctions arbitraires $A_i(s)$ et $B_i(s)$ figurant dans (4.7):

$$A_i(s) \equiv c(1 + \lambda(s)), \quad B_i(s) = 0.$$

Les champs des rotations des parties régulières de la surface C_A peut-on maintenant écrire de façon suivante:

$$\frac{i}{y}(s, \nu) = c \left\{ \frac{i}{x_1}(s) + \frac{1-\nu}{1+\nu\lambda(s)} \bar{a}(s) \right\} + \bar{c}_i \quad (i = 1, 2);$$

ces champs-ci sont non triviaux pour tout $c \neq 0$.

Sur chaque arête σ_i , par exemple sur σ_0 ($s = s_0 \equiv s_2$), on a

$$(4.10) \quad \begin{cases} \frac{1}{y}(s_0, \nu) = c \left\{ \frac{1}{x_1}(s_0) + \frac{1-\nu}{1+\nu\lambda(s_0)} \bar{a}(s_0) \right\} + \bar{c}_1, \\ \frac{2}{y}(s_0, \nu) = c \left\{ \frac{2}{x_1}(s_0) + \frac{1-\nu}{1+\nu\lambda(s_0)} \bar{a}(s_0) \right\} + \bar{c}_2. \end{cases}$$

Le champs des vitesses $\bar{z}(s, \nu)$ sera uniforme sur toute la surface C_A si le long de σ_i

$$\frac{2}{[y, dx]} = \frac{1}{[y, dx]},$$

où est par $\frac{i}{x} = \frac{i}{x}(s, \nu)$ désigné le vecteur $\bar{x}(s, \nu)$ décrivant la partie régulière correspondante de la surface C_A . Ayant en vue que le long de σ_i

$$d\frac{2}{x} = d\frac{1}{x} = \frac{i}{x_\nu} dv = \bar{a}(s_i) dv,$$

nous pouvons la relation précédente écrire sous la forme

$$\frac{2}{[y - \bar{y}, \bar{a}(s)]} = 0 \quad (\text{le long de } \sigma_i)$$

ou, en posant $\bar{y} = \frac{2}{y - \bar{y}}$,

$$(4.11) \quad [\bar{y}, \bar{a}(s)] = 0 \quad (\text{le long de } \sigma_i);$$

ainsi, le long de σ_i le vecteur $\bar{y}(s, \nu)$ est collinéaire avec le vecteur $\bar{a}(s_i)$. — De l'autre part, en tenant compte de (4.10), on déduit de la relation (4.11)

$$(4.12) \quad \bar{y} = \frac{2}{y - \bar{y}} = \bar{c}_2 - \bar{c}_1 = \bar{C};$$

si les vecteurs $\bar{a}(s_1)$ et $\bar{a}(s_2)$ ne sont pas collinéaires, il résulte de (4.11) et de (4.12) que le long de σ_i on a $\bar{y}(s, \nu) = 0$.

De cette manière, dans le cas des déformations infiniment petites non triviales des parties régulières de la surfaces C_A , les lignes σ_i , le long desquelles ces parties sont collées, se déplacent comme un corps solide. L'uniformité du champs des rotations $\bar{y}(s, \nu)$ sur la surface C_A est donc assurée par la condition $\bar{y}(s_i, \nu) = \bar{C}$, respectivement $\bar{y}(s_i, \nu) = 0$.

Par le champs des rotations

$$\bar{y}(s, \nu) = \begin{cases} c \left\{ x_1^i(s) + \frac{1-\nu}{1+\nu\lambda(s)} \bar{a}(s) \right\} + \bar{c}_i, & s \neq s_i, \\ \bar{C}, & s = s_i \quad (\bar{C} = \text{const} \geq 0), \end{cases}$$

non trivial pour $c \neq 0$, l'intégration de l'équation (4.3*) est complètement assurée.

Il n'est pas difficile de voir que'un champs des vitesses satisfaisant aux conditions (4.8) est uniforme sur toute la surface C_A seulement quand $c=0$ et $\bar{y}=\bar{C}$ ($\bar{C} \geq 0$).

Sans doute, la démonstration est valable aussi pour les surfaces C_A à un nombre fini $n > 2$ d'arêtes.

— Le théorème II est démontré.

BIBLIOGRAPHIE

[1] Н. В. Ефимов: *Исследования бесконечно малых изгибаний некоторых классов поверхностей*, Матем. сборник, Т. 20, в. 1 (1947).

[2] Н. В. Ефимов: *Качественные вопросы теории деформаций поверхностей*, Успехи матем. наук, Т. III, в. 2 (1948).