

8 Sur les connexions compatibles à une structure métrique où presque symplectique

Collaboration avec Radu Miron

Mathematica,
vol 9 (32), 2, 1967, pp. 245-252.

1. Soit V_N une variété différentiable de la classe C^∞ douée d'une structure définie par un tenseur non-dégénéré g_{ij} . Cette structure sera nommée *g.m.*-structure ou *g.a.s.*-structure selon que $g_{(ij)} = 0$ ou $g_{(ij)} = 0$ (donc $N = 2n$). Nous appellerons *g*-structure n'importe quelle de ces deux structures.

Toute *g*-structure détermine un isomorphisme de l'espace tangent $T_p(V_N)$ sur son dual $T_p^*(V_N)$ pour chaque $p \in V_N$ par les équations

$$(1) \quad u_i = g_{ij}v^j.$$

Considérons V_n douée d'un couple ordonné de connexions affines (Γ, G) .

Définition. On dit qu'un couple de connexions (Γ, G) est *compatible* à une *g*-structure si en transportant par parallélisme sur une courbe arbitraire de V un vecteur quelconque v^j par rapport à la connexion G , son image u_i par g , se transporte par parallélisme sur la même courbe, relativement à la connexion Γ .

En utilisant l'opérateur de la dérivation covariante mixte [4], un couple de connexions (Γ, G) compatible à une *g*-structure peut être caractérisé de la manière suivante:

Théorème 1. Une condition nécessaire et suffisante pour qu'un couple de connexions (Γ, G) soit compatible à une *g*-structure est

$$(2) \quad \nabla_k g_{i(j)} = 0.$$

Compte tenu que

$$\nabla_k g_{i(j)} = \partial_k g_{ij} - \Gamma_{ki}^h g_{hj} - G_{kj}^h g_{ih}$$

et que la *g*-structure est *g.m.* ou *g.a.s.*-structure il résulte d'après (2) les équations équivalentes

$$(3) \quad \nabla_k g_{(i)j} = 0.$$

Théorème 2. Une condition nécessaire et suffisante pour qu'un couple de connexions (Γ, G) soit compatible à une g -structure est que les équations (3) soient satisfaites.

Des équations (2) et (3) il résulte que l'ordre des connexions Γ, G dans le couple (Γ, G) n'est pas essentiel.

On peut remarquer que les équations (2) ou (3) sont équivalentes à n'importe quelle relation:

$$(4) \quad G_{ji}^h = \Gamma_{ji}^h + g^{kh} \nabla_j g_{ki}, \quad \Gamma_{ji}^h = G_{ji}^h + g^{kh} \nabla_j g_{(k)(i)},$$

où g^{kh} est le tenseur défini par les équations

$$(5) \quad g^{ki} g_{kj} = g^{ik} g_{jk} = \delta_j^i.$$

De (4) on obtient les résultats:

Théorème 3. Les équations (4₁) ou (4₂) caractérisent un couple de connexions compatibles à une g -structure.

Théorème 4. Etant donnée une connexion affine Γ et une g -structure sur V_N il existe une connexion affine G uniquement déterminée de sorte que le couple (Γ, G) soit compatible à la g -structure donnée.

Nous pouvons caractériser le couple de connexions (Γ, G) par la connexion moyenne γ et le tenseur de déformation τ définis par

$$(6) \quad \gamma_{ij}^h = \frac{1}{2} (G_{ji}^h + \Gamma_{ji}^h), \quad \tau_{ji}^h = G_{ji}^h - \Gamma_{ji}^h.$$

D'après (4) nous avons

$$(7) \quad \gamma_{ji}^h = \Gamma_{ji}^h + \frac{1}{2} g^{kh} \nabla_j g_{ki} = G_{ji}^h + \frac{1}{2} g^{kg} \nabla_j g_{(k)(i)}, \quad \tau_{ji}^h = g^{kh} \nabla_j g_{ki} = -g^{kh} \nabla_j g_{(k)(i)}.$$

Remarque. Des équations (7₁) il résulte que l'opérateur considéré par M.Obata [3]

$$\Lambda \Gamma_{ji}^h = \Gamma_{ji}^h + \frac{1}{2} g^{kh} \nabla_j g_{ki}$$

satisfait à la condition

$$\Lambda \Gamma_{ji}^h = \gamma_{ji}^h$$

qui représente une interprétation géométrique de cet opérateur.

Nous utiliserons dans la suite les tenseurs suivants associés à une g -structure [3]

$$(8) \quad \Omega_{ir}^{sh} = \frac{1}{2} (\delta_i^s \delta_r^h - g_{ir} g^{hs}), \quad * \Omega_{ir}^{sh} = \frac{1}{2} (\delta_i^s \delta_r^h + g_{ir} g^{hs}).$$

Ils possèdent les propriétés

$$(9) \quad \Omega + * \Omega = \delta \delta, \quad \Omega \Omega = \Omega, \quad \Omega^* \Omega = 0, \quad * \Omega \Omega = 0, \quad * \Omega^* \Omega = * \Omega.$$

En utilisant (6), de (3) et (4) il résulte:

Théorème 5. Une condition nécessaire et suffisante pour qu'un couple (Γ, G) soit compatible à une g -structure est que les équations

$$(10) \quad \overset{m}{\nabla}_k g_{ij} = 0, \quad \Omega_{hl}^{ji} \tau_{kj}^\ell = 0$$

soient satisfaites.

Comme applications nous chercherons le cas où le couple $(\Gamma_{ji}^h, \Gamma_{ij}^h)$ est compatible à une g -structure. La connexion moyenne γ étant la partie symétrique de la connexion Γ , il s'ensuit d'après (10₁) que celle-ci est riemannienne ou symplectique si la g -structure est métrique ou presque symplectique [5]. Le tenseur τ de ce couple coïncide avec le tenseur de torsion de la connexion Γ . Par suite nous avons le

Théorème 6. Une condition nécessaire et suffisante pour que le couple $(\Gamma_{ji}^h, \Gamma_{ij}^h)$ soit compatible à une g -structure est que les relations

$$\overset{m}{\nabla}_k g_{ij} = 0, \quad \Omega_{hl}^{ji} \Gamma_{[kj]}^\ell = 0, \quad (\gamma_{ji}^h = \Gamma_{(ji)}^k)$$

soient satisfaites.

Comme une conséquence de ce théorème nous avons le

Théorème 7. Une condition nécessaire et suffisante pour qu'une $g.a.s.$ -structure sur V_{2n} soit symplectique est qu'il existe une connexion Γ_{ji}^h de sorte que le couple $(\Gamma_{ji}^h, \Gamma_{ij}^h)$ soit compatible avec cette structure.

2. Le problème de la détermination d'une g -structure compatible à un couple de connexions (Γ, G) données peut être résolu de la même manière que le problème similaire pour une F -structure, considéré dans [1].

Nous considérons dans la suite le problème de la détermination de tous les couples de connexions (Γ, G) compatibles à une g -structure donnée sur V_N . Cela revient à la détermination des couples d'objets géométriques γ, τ qui satisfont à (10). Mais d'après [3] et [5] la solution pour (10) est donnée par

$$(11) \quad \begin{aligned} \gamma_{ji}^h &= \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} g^{kh} \nabla_j g_{ki} + \frac{1}{2} \Omega_{ir}^{sh} U_{js}^r, \\ \tau_{ji}^h &= {}^* \Omega_{ir}^{sh} V_{js}^r \end{aligned}$$

où la connexion $\overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h$ et les tenseurs U_{js}^r, V_{js}^r sont arbitraires.

Il en résulte, compte tenu de

$$\Gamma = \gamma - \frac{\tau}{2}, \quad G = \gamma + \frac{\tau}{2},$$

que le couple (Γ, G) est donné par

$$(12) \quad \begin{aligned} \Gamma_{ji}^h &= \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} g^{hk} \nabla_j g_{ki} + \Omega_{ir}^{sh} U_{js}^r - \frac{1}{2} {}^* \Omega_{ir}^{sh} V_{js}^r, \\ G_{ji}^h &= \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} g^{hk} \nabla_j g_{ki} + \frac{1}{2} \Omega_{ir}^{sh} U_{js}^r + \frac{1}{2} {}^* \Omega_{ir}^{sh} V_{js}^r, \end{aligned}$$

Par suite, si $\overset{\circ}{\Gamma}_{ij}^h$ est une connexion quelconque et U_{ji}^h, V_{ji}^h sont deux tenseurs arbitraires sur V_N , les formules (12) donnent tous les couples de connexions (Γ, G) compatibles avec la g -structure donnée. Nous allons montrer que (12) représente la solution générale du problème même si la connexion $\overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h$ est fixée. En effet, soit

$$\overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h = \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + A_{ji}^h.$$

D'après un calcul simple on obtient

$$\frac{1}{2} g^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j g_{ki} = \frac{1}{2} g^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j g_{ki} - {}^* \Omega_{ir}^{sh} A_{js}^r$$

d'où

$$\overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} g^{hk} \overset{\circ}{\nabla}_j g_{ki} = \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} g^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j g_{ki} + \Omega_{ir}^{sh} A_{is}^r.$$

Par suite, la transformation $\overset{\circ}{\Gamma} \longrightarrow \overset{\circ}{\Gamma}$ en (12) modifie additivement le tenseur arbitraire U . Nous avons donc le

Théorème 8. *Tous les couples de connexions (Γ, G) compatibles à une g -structure donnée sur V_N sont contenus dans les formules (12) où les tenseurs U, V sont arbitraires et $\overset{\circ}{\Gamma}$ est une connexion fixée.*

3. Nous allons chercher la liaison entre deux couples de connexions (Γ, G) et $(\bar{\Gamma}, \bar{G})$ compatibles à une g -structure fixée. Si les deux couples correspondent respectivement aux couples de tenseurs (U, V) et (\bar{U}, \bar{V}) alors en mettant

$$P_{ji}^h = \bar{U}_{ji}^h - U_{ji}^h, \quad Q_{ji}^h = \bar{V}_{ji}^h - V_{ji}^h$$

on obtient de (12)

$$(13) \quad \begin{aligned} \bar{\Gamma}_{ji}^h &= \Gamma_{ji}^h + \frac{1}{2} \Omega_{ir}^{sh} P_{js}^r - \frac{1}{2} {}^* \Omega_{ir}^{sh} Q_{is}^r, \\ \bar{G}_{ji}^h &= G_{ji}^h + \frac{1}{2} \Omega_{ir}^{sh} P_{js}^r + \frac{1}{2} {}^* \Omega_{ir}^{sh} Q_{is}^r. \end{aligned}$$

Réciproquement, si (Γ, G) est un couple compatible à une g -structure donnée et P, Q deux tenseurs du type (1,2) alors le couple $(\bar{\Gamma}, \bar{G})$ donné par (13) est compatible avec la g -structure donnée. En effet, en substituant en (13) les expressions (12), on obtient pour le couple $(\bar{\Gamma}, \bar{G})$ des relations de la forme (12). Ainsi nous obtenons le

Théorème 9. La plus générale transformation des couples de connexions compatibles à une g -structure fixée sur V_N est donnée par les formules (13) où les tenseurs P_{ji}^h et Q_{ji}^h son arbitraires.

Remarque. On voit aisément que les transformations des couples de connexions compatibles à une g -structure forment un groupe \mathcal{T} et qu'il existe un homomorphisme naturel du groupe additif \mathcal{G} des couples de tenseurs (P_{ji}^h, Q_{ji}^h) sur le groupe \mathcal{C} , le noyau duquel est formé par les couples (P, Q) doues de la propriété

$$(14) \quad \Omega_{ir}^{sh} P_{js}^r = 0, \quad * \Omega_{ir}^{sh} Q_{js}^r = 0.$$

Pour la connexion moyenne γ et le tenseur de déformation τ on obtient de (13)

$$(15) \quad \bar{\gamma}_{ji}^h = \gamma_{ji}^h + \frac{1}{2} \Omega_{ir}^{sh} P_{js}^r, \quad \bar{\tau}_{ji}^h = \tau_{ji}^h + * \Omega_{ir}^{sh} Q_{js}^r.$$

Remarques.

1. La connexion moyenne γ est invariante si P_{ji}^h satisfait à la condition (14₁) et τ est invariant quand Q_{ji}^h vérifie la relation (14₂).
2. De (15₁) et (8₂) il résulte

$$(16) \quad * \Omega_{mh}^{il} \bar{\gamma}_{ji}^h = * \Omega_{mh}^{il} \gamma_{ji}^h$$

et par suite l'objet géométrique $* \Omega_{mh}^{il} \gamma_{ji}^h$ est un invariant du groupe (13).

3. De (16), il résulte en particulier que

$$(17) \quad \bar{\gamma}_{jh}^h = \gamma_{jh}^h,$$

c'est-à-dire γ_{jh}^h est aussi un invariant pour les transformations (13).

4. Nous considérons dans la suite un sous-groupe du groupe (13) déterminé par le problème suivant:

Etant données les connexions $\Gamma, \bar{\Gamma}$ et une g -structure sur V_N , on doit déterminer les connexions G, \bar{G} de sorte que les couples (Γ, G) et $(\bar{\Gamma}, \bar{G})$ soient compatibles avec la g -structure donnée.

D'après (4) les connexions G et \bar{G} sont données par

$$(18) \quad G_{ji}^h = \Gamma_{ji}^h + g^{kh} \nabla_j g_{ki}, \quad \bar{G}_{ji}^h = \bar{\Gamma}_{ji}^h + g^{kh} \bar{\nabla}_j g_{ki}.$$

Pour déterminer les relations entre les couples (Γ, G) et $(\bar{\Gamma}, \bar{G})$ nous mettons

$$(19) \quad \bar{\Gamma}_{ji}^h = \Gamma_{ji}^h + R_{ji}^h, \quad \bar{G}_{ji}^h = G_{ji}^h + S_{ji}^h.$$

Il résulte alors de (18)

$$(20) \quad S_{ji}^h = -g^{kh} g_{ri} R_{jk}^r.$$

En substituant en (19) nous obtenons

$$(21) \quad \begin{aligned} \bar{\Gamma}_{ji}^h &= \Gamma_{ji}^h + \Omega_{ir}^{sh} R_{js}^r + * \Omega_{ir}^{sh} R_{js}^r, \\ \bar{G}_{ji}^h &= G_{ji}^h + \Omega_{ir}^{sh} R_{js}^r - * \Omega_{ir}^{sh} R_{js}^r. \end{aligned}$$

Ces relations s'obtiennent de (13) pour

$$P_{js}^r = -Q_{js}^r = R_{js}^r.$$

Un cas particulier remarquable s'obtient de la manière suivante.
Considérons la transformation projective particulière

$$\bar{\Gamma}_{ji}^h = \Gamma_{ji}^h + U_{(j}\delta_i^h)$$

et de (20) on obtient

$$\bar{G}_{ji}^h = G_{ji}^h - \frac{1}{2} U_j \delta_i^h - \frac{1}{2} g_{ji} g^{kh} U_k.$$

En effectuant ensuite la transformation projective

$$\bar{G}_{ji}^h = G_{ji}^h + V_{(j}\delta_i^h),$$

de (20) il résulte

$$\bar{\Gamma}_{ji}^h = \Gamma_{ji}^h - \frac{1}{2} V_j \delta_i^h - \frac{1}{2} g_{ji} g^{kh} V_k.$$

Le produit de ces deux transformations est la transformation remarquable

$$(22) \quad \begin{aligned} \bar{\Gamma}_{ji}^h &= \Gamma_{ji}^h + U_{(j}\delta_i^h) - \frac{1}{2} V_j \delta_i^h - \frac{1}{2} g_{ji} g^{kh} V_k, \\ \bar{G}_{ji}^h &= G_{ji}^h + V_{(j}\delta_i^h) - \frac{1}{2} U_j \delta_i^h - \frac{1}{2} g_{ji} g^{kh} U_k. \end{aligned}$$

Pour ces transformations on trouve le tenseur invariant

$$(23) \quad D_{ji}^h = \tau_{ji}^h - \delta_j^h \tau_i - 2\delta_i^h \tau_j - g_{ij} g^{kh} \tau_k$$

où

$$\tau_{ji}^h = G_{ji}^h - \Gamma_{ji}^h \text{ et } \tau_j = \frac{1}{2(N+1)} \tau_{jk}^h.$$

On obtient aussi pour (22) l'objet géométrique invariant

$$(24) \quad \pi_{ji}^h = \gamma_{ji}^h - \delta_j^h \gamma_i + g_{ji} g^{kh} \gamma_k$$

où

$$\gamma_{ji}^h = \frac{1}{2} (G_{ji}^h + \Gamma_{ji}^h) \text{ et } \gamma_i = \frac{1}{N \pm 1} \gamma_{hi}^h.$$

(Nous prenons le signe "+" dans le cas presque-symplectique et "-" dans le cas métrique.)

Remarque. En faisant $h = i$ en (23) on obtient

$$D_{ih}^h = 0.$$

5. Nous allons donner une application simple de la théorie précédente a la détermination des couples de connexions (Γ, G) compatibles à une structure définie par un tenseur général g_{ij} pour lesquelles les tenseurs $a_{ij} = g_{(ij)}$ et $b_{ij} = g_{[ij]}$ sont non-dégénérés. Dans ce cas nous exigerons que la condition de compatibilité soit donnée par les équations

$$(25) \quad \nabla_k g_{i(j)} = 0, \quad \nabla_k g_{(i)j} = 0$$

qui sont équivalentes aux équations

$$(26) \quad \nabla_k a_{(i)j} = 0, \quad \nabla_k b_{(i)j} = 0.$$

La structure définie par a_{ij} étant métrique et celle définie par b_{ij} , presque symplectique, compte tenu du théorème 8, on obtient pour (26₁) et (26₂) respectivement les solutions générales

$$(27) \quad \begin{aligned} \Gamma_{ji}^h &= \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} a^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j a_{ki} + \frac{1}{2} \Omega_{jr}^{sh} U_{js}^r - \frac{1}{2} * \Omega_{ir}^{sh} V_{js}^r, \\ G_{ji}^h &= \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} a^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j a_{ki} + \frac{1}{2} \Omega_{jr}^{sh} U_{js}^r + \frac{1}{2} * \Omega_{ir}^{sh} V_{js}^r, \\ \bar{\Gamma}_{ji}^h &= \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} b^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j b_{ki} + \frac{1}{2} O_{jr}^{sh} \bar{U}_{js}^r - \frac{1}{2} * O_{ir}^{sh} \bar{V}_{js}^r, \\ \bar{G}_{ji}^h &= \overset{\circ}{\Gamma}_{ji}^h + \frac{1}{2} b^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j b_{ki} + \frac{1}{2} O_{jr}^{sh} \bar{U}_{js}^r + \frac{1}{2} * O_{ir}^{sh} \bar{V}_{js}^r. \end{aligned}$$

Ici $\overset{\circ}{\Gamma}$ est une connexion fixée, U, V, \bar{U}, \bar{V} sont des tenseurs arbitraires et $\Omega, * \Omega, O, * O$ sont les opérateurs (8) construits respectivement avec les tenseurs a_{ij} et b_{ij} .

Les solutions communes pour les équations (25) ou (26) sont données par (27₁) ou les tenseurs U, V satisfont aux conditions

$$(28) \quad \begin{aligned} \Omega_{ir}^{sh} U_{js}^r &= b^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j b_{ki} - a^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j a_{ki} + O_{ir}^{sh} \bar{U}_{js}^r, \\ * \Omega_{ir}^{sh} V_{js}^r &= * O_{ir}^{sh} \bar{V}_{js}^r, \end{aligned}$$

\bar{U}_{js}^r et \bar{V}_{js}^r étant des tenseurs arbitraires qui satisfont aux relations

$$(29) \quad * \Omega_{mh}^{i\ell} (b^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j b_{ki} - a^{kh} \overset{\circ}{\nabla}_j a_{ki}) + * \Omega_{mh}^{i\ell} O_{ir}^{sh} \bar{U}_{js}^r = 0, \quad \Omega_{mh}^{i\ell} * \Omega_{ir}^{sh} \bar{V}_{js}^r = 0.$$

Dans ce cas la connexion moyenne $\gamma = \frac{1}{2} (G + \Gamma)$ satisfait au système

$$(30) \quad \overset{m}{\nabla}_k g_{ij} = 0,$$

c'est-à-dire est une solution pour le problème de Eisenhart [2] pour a_{ij} et b_{ij} non-dégénérés.

BIBLIOGRAPHIE

1. Cruceanu V. et Miron R., *Sur les couples de connexions compatibles avec les structures presque-complexes*. Ann. şt. Univ. "Al.I. Cuza", Iaşi, Sect. I, XIII, 1, 79-88 (1967).
2. Eisenhart L., *General Riemann spaces*. I. Proc. Nat. Ac. Sci. U.S.A., 37, 5 (1951); II, P.N.A.S., 38, 6 (1952).
3. Obata M., *Affine connexions on manifolds with almost complex quaternion or Hermitian structure*. Jap. Journ. Math. 26, 43-77 (1956).
4. Norden A.P., *Espaces à connection affine*. M.-L. 1950.
5. Tondeur Ph., *Affine Zusammenhänge auf Mannigfaltigkeiten mit fast-symplektischer Struktur*. Comment. Math. Helv. 36, 234-244 (1961).