

КАНАНІЧНАЯ ЗВЯЗНАСЦЬ І ДРУГОЕ ФУНДАМЕНТАЛЬНАЕ ТЭНЗАРНАЕ ПОЛЕ АМАЛЬ ГІПЕРЭРМІТАВАЙ СТРУКТУРЫ ДРУГОГА РОДУ ТЫПУ (J, P_1, P_2)

1⁰. Амаль эрмітавая структуры і структуры амаль здабытку. Няхай (M, J, g) – амаль эрмітавая мнагастайнасць, гэта значыць $J^2 = -I$ і $g(JX, JY) = g(X, Y)$ для любых вектарных палёў X, Y на M , дзе J – тэнзарнае поле тыпу $(1, 1)$, g – фіксаваная рыманавая метрыка на M . Гэту метрыку g можна атрымаць па формуле

$$g(X, Y) = \frac{1}{2}(\tilde{g}(X, Y) + \tilde{g}(JX, JY)),$$

дзе \tilde{g} – любая рыманавая метрыка на M .

Калі ∇ – рыманавая звязнасць метрыкі g , то кананічная звязнасць $\bar{\nabla}$ амаль эрмітавай структуры (J, g) на M вызначаецца па формуле

$$\bar{\nabla}_X Y = \frac{\nabla_X Y - J\nabla_X JY}{2} = \nabla_X Y + \frac{\nabla_X(J)JY}{2}, \quad (1)$$

дзе X, Y – вектарныя палі на M , [1, с. 112–113]. У прыватнасці, $\bar{\nabla}g = 0$ і $\bar{\nabla}J = 0$. Для другога фундаментальнага тэнзарнага поля h пары (J, g) маем:

$$h_X Y = \nabla_X Y - \bar{\nabla}_X Y = -\frac{\nabla_X(J)JY}{2} = \frac{\nabla_X Y + J\nabla_X JY}{2} \quad (2)$$

Калі R – тэнзарнае поле крывізны звязнасці ∇ , то тэнзарнае поле крывізны \bar{R} звязнасці (1) знаходзіцца па формуле

$$\bar{R}_{XY}Z = \frac{1}{2}R_{XY}Z - \frac{1}{2}JR_{XY}JZ + h_Y h_X Z - h_X h_Y Z, \quad (3)$$

дзе h вызначаецца па формуле (2). Тэнзарнае поле кручэння \bar{T} звязнасці (1) знаходзіцца па формуле

$$\bar{T}_X Y = \frac{1}{2}(J\nabla_Y JX - J\nabla_X JY - [X, Y]). \quad (4)$$

Разгледзім рыманаву структуру амаль здабытку (P, g) на мнагастайнасці M , гэта значыць тэнзарнае поле P тыпу $(1, 1)$, для якога $P^2 = I$ і $g(PX, PY) = g(X, Y)$, дзе g – фіксаваная рыманавая метрыка, а X, Y – любыя вектарныя палі на M . Такая метрыка g атрымліваецца па формуле

$$g(X, Y) = \frac{1}{2}(\tilde{g}(X, Y) + \tilde{g}(PX, PY)),$$

дзе \tilde{g} – любая рыманавая метрыка на M .

Кананічная звязнасць $\bar{\nabla}$ і другое фундаментальнае тэнзарнае h поле структуры (P, g) знаходзяцца адпаведна па формулах

$$\bar{\nabla}_X Y = \frac{\nabla_X Y + P\nabla_X PY}{2} = \nabla_X Y - \frac{\nabla_X(P)PY}{2}, \quad (5)$$

$$h_X Y = \nabla_X Y - \bar{\nabla}_X Y = \frac{\nabla_X(P)PY}{2} = \frac{\nabla_X Y - P\nabla_X PY}{2}, \quad (6)$$

дзе X, Y – вектарныя палі на M [1, с. 98–99]. У прыватнасці, $\bar{\nabla}g = 0$ і $\bar{\nabla}P = 0$.

Для тэнзарнага поля крывізны \bar{R} і кручэння \bar{T} звязнасці (5) маем:

$$\bar{R}_{XY}Z = \frac{R_{XY}Z}{2} + \frac{PR_{XY}PZ}{2} + h_Y h_X Z - h_X h_Y Z, \quad (7)$$

$$\bar{T}_X Y = \frac{P\nabla_X PY - P\nabla_Y PX - [X, Y]}{2}, \quad (8)$$

дзе P – тэнзарнае поле крывізны звязнасці ∇ , а h знаходзіцца па формуле (6).

2⁰. Кананічная звязнасць амаль гіперэрмітавай структуры другога роду тыпу (J, P_1, P_2) . Тры тэнзарныя палі J, P_1, P_2 тыпу $(1, 1)$ на гладкай звязнай мнагастайнасці M , якія задавальняюць умовам

$$J^2 = -I, P_1^2 = I, P_2^2 = I,$$

$$J = -P_1 P_2 = P_2 P_1, P_1 = P_2 J = -J P_2,$$

$$P_2 = J P_1 = -P_1 J,$$

называюцца амаль кватэрніённай структурай другога роду, а гладкая звязная мнагастайнасць з гэтай структурай называецца амаль кватэрніённай мнагастайнасцю другога роду [2].

Разгледзім амаль кватэрніённую структуру другога роду (J, P_1, P_2) з фіксаванай рыманавай метрыкай g і вектарнымі палямі X, Y на M . Калі маюць месца роўнасці

$g(X, Y) = g(JX, JY) = g(P_1 X, P_1 Y) = g(P_2 X, P_2 Y)$, то такую структуру будзем называць амаль гіперэрмітавай структурай другога роду тыпу (J, P_1, P_2) і абазначаць (J, P_1, P_2, g) . Фіксаваную метрыку g можна атрымаць з любой рыманавай метрыкі \tilde{g} на M па формуле

$$g(X, Y) = \frac{1}{4}(\tilde{g}(X, Y) + \tilde{g}(JX, JY) + \tilde{g}(P_1 X, P_1 Y) + \tilde{g}(P_2 X, P_2 Y)).$$

Калі ∇ – рыманавая звязнасць метрыкі g , то кананічная звязнасць $\bar{\nabla}$ структуры (J, P_1, P_2, g) вызначаецца па формуле

$$\bar{\nabla}_X Y = \frac{\nabla_X Y - J \nabla_X J Y + P_1 \nabla_X P_1 Y + P_2 \nabla_X P_2 Y}{4}, \quad (9)$$

дзе X, Y – вектарныя палі на M . У прыватнасці, $\bar{\nabla}g = 0$ і $\bar{\nabla}J = \bar{\nabla}P_1 = \bar{\nabla}P_2 = 0$.

На мнагастайнасці (M, J, P_1, P_2, g) вызначым кананічныя звязнасці $\overset{J}{\nabla}$ (па формуле (1)),

$\overset{1}{\nabla}$ і $\overset{2}{\nabla}$ (па формуле (5)) амаль эрмітавай структуры (J, g) і рыманавых структур амаль здабытку (P_1, g) і (P_2, g) адпаведна. Разгледзім сувязь паміж $\nabla, \overset{J}{\nabla}, \overset{1}{\nabla}, \overset{2}{\nabla}$ і $\bar{\nabla}$ у выпадку, калі амаль эрмітава структура (J, g) з'яўляецца кэлеравай.

Тэарэма 1. Калі амаль эрмітава структура (J, g) – кэлерова, гэта значыць $\nabla J = 0$, то

- 1) $\overset{J}{\nabla} = \nabla$,
- 2) $\bar{\nabla} = \overset{1}{\nabla} = \overset{2}{\nabla}$.

Доказ. 1) $\overset{J}{\nabla}_X Y = \nabla_X Y + \frac{1}{2} \nabla_X (J) J Y = \nabla_X Y$.

$$\begin{aligned} 2) \bar{\nabla}_X Y &= \frac{\nabla_X Y - J \nabla_X J Y + P_1 \nabla_X P_1 Y + P_2 \nabla_X P_2 Y}{4} = \\ &= \frac{\nabla_X Y - J^2 \nabla_X Y + P_1 \nabla_X P_1 Y + J P_1 \nabla_X J P_1 Y}{4} = \\ &= \frac{\nabla_X Y + \nabla_X Y + P_1 \nabla_X P_1 Y + P_1 \nabla_X P_1 Y}{4} = \\ &= \frac{\nabla_X Y + P_1 \nabla_X P_1 Y}{2} = \overset{1}{\nabla}_X Y \\ \bar{\nabla}_X Y &= \frac{\nabla_X Y + P_1 \nabla_X P_1 Y}{2} = \frac{\nabla_X Y + J P_2 \nabla_X J P_2 Y}{2} = \\ &= \frac{\nabla_X Y + P_2 \nabla_X P_2 Y}{2} = \overset{2}{\nabla}_X Y. \end{aligned}$$

QED

Наступную тэарэму можна даказаць па аналогіі з доказам папярэдняй.

Тэарэма 2. Калі структура амаль здабытку (P_1, g) (ці (P_2, g)) – асобая, гэта значыць $\nabla P_1 = 0$ (ці $\nabla P_2 = 0$), то

- 1) $\overset{1}{\nabla} = \nabla$ (ці $\overset{2}{\nabla} = \nabla$),
- 2) $\bar{\nabla} = \overset{J}{\nabla} = \overset{2}{\nabla}$ (ці $\bar{\nabla} = \overset{J}{\nabla} = \overset{1}{\nabla}$).

У выпадку, калі звязнасць ∇ і кананічная звязнасць (9) супадаюць, мае месца наступная

Тэарэма 3. Калі $\nabla = \bar{\nabla}$, то $\overset{J}{\nabla} = \overset{1}{\nabla} = \overset{2}{\nabla} = \bar{\nabla}$.

Доказ. На падставе роўнасцей $\bar{\nabla}J = \bar{\nabla}P_1 = \bar{\nabla}P_2 = 0$ маем

$$\begin{aligned} \overset{J}{\nabla}_X Y &= \frac{\nabla_X Y - J \nabla_X J Y}{2} = \frac{\bar{\nabla}_X Y - J \bar{\nabla}_X J Y}{2} = \\ &= \bar{\nabla}_X Y + \frac{\bar{\nabla}_X (J) J Y}{2} = \bar{\nabla}_X Y = \nabla_X Y. \end{aligned}$$

Для $i = 1, 2$ атрымліваем

$$\begin{aligned} \overset{i}{\nabla}_X Y &= \frac{\nabla_X Y + P_i \nabla_X P_i Y}{2} = \frac{\bar{\nabla}_X Y + P_i \bar{\nabla}_X P_i Y}{2} = \\ &= \bar{\nabla}_X Y - \frac{\bar{\nabla}_X (P_i) P_i Y}{2} = \bar{\nabla}_X Y = \nabla_X Y. \end{aligned}$$

QED

3⁰. Другое фундаментальнае тэнзарнае поле амаль гіперэрмітавай структуры другога роду тыпу (J, P_1, P_2) . Няхай ∇ – рыманавая звязнасць метрыкі g і $\bar{\nabla}$ – кананічная звязнасць структуры (J, P_1, P_2, g) . Тэнзарнае поле h называецца другім фундаментальным тэнзарным полем структуры (J, P_1, P_2, g) , дзе

$$h_{XY} = \nabla_X Y - \bar{\nabla}_X Y. \quad (10)$$

Непасрэдным падлікам можна праверыць, што

$$h_{XYZ} = g(h_X Y, Z) = -h_{XZY}.$$

Вызначым па формулах (2) і (6) другія фундаментальныя тэнзарныя палі h^J, h^1 і h^2 структур $(J, g), (P_1, g)$ і (P_2, g) адпаведна.

Тэарэма 4. $h_X Y = \frac{1}{2} (h_X^J Y + h_X^1 Y + h_X^2 Y)$.

Доказ. З (9), на падставе (2) і (6), вынікае

$$\begin{aligned} h_X Y &= \nabla_X Y - \frac{\nabla_X Y - J \nabla_X J Y + P_1 \nabla_X P_1 Y + P_2 \nabla_X P_2 Y}{4} = \\ &= \frac{3 \nabla_X Y + J \nabla_X J Y - P_1 \nabla_X P_1 Y - P_2 \nabla_X P_2 Y}{4} = \\ &= \frac{1}{2} \left(\frac{\nabla_X Y + J \nabla_X J Y}{2} + \frac{\nabla_X Y - P_1 \nabla_X P_1 Y}{2} + \right. \\ &\quad \left. + \frac{\nabla_X Y - P_2 \nabla_X P_2 Y}{2} \right) = \frac{1}{2} (h_X^J Y + h_X^1 Y + h_X^2 Y). \end{aligned}$$

QED

Тэарэма 5. Калі $h_X^1 Y = h_X^2 Y$, то (J, g) – кэлерова структура.

Доказ. Патрэбна даказаць, што $h_X^J Y = 0$. Прадыферэнцаваўшы тоеснасць $J = P_2 P_1$, атрымаем

$$\nabla_X (J) Y = \nabla_X (P_2) P_1 Y + P_2 \nabla_X (P_1) Y.$$

Адсюль, паводле формул $\nabla_X (J) Y = 2h_X^J Y$, $\nabla_X (P_i) Y = 2h_X^i P_i Y$ і тоеснасцей $h_X^J J Y = -J h_X^J Y$, $h_X^i P_i Y = -P_i h_X^i Y$, $i = 1, 2$, маем

$$\begin{aligned} 2h_X^J J Y &= -2J h_X^J Y = 2h_X^2 P_2 P_1 Y + 2P_2 h_X^1 P_1 Y = \\ &= -2P_2 h_X^2 P_1 Y + 2P_2 h_X^1 P_1 Y = 0, \end{aligned}$$

гэта значыць $h_X^J Y = 0$ для любых вектарных палёў X, Y .

QED

Тэарэма 6. Калі (J, g) – кэлерава структура,

то $h_x Y = h_x^1 Y = h_x^2 Y$.

Доказ. Паводле тэарэмы 1 $\bar{\nabla} = \frac{1}{\nabla} = \frac{2}{\nabla}$. Таму

$$\begin{aligned} h_x Y &= \nabla_x Y - \bar{\nabla}_x Y = \nabla_x Y - \frac{1}{\nabla_x} Y = \\ &= \nabla_x Y - \frac{2}{\nabla_x} Y = h_x^1 Y = h_x^2 Y. \end{aligned}$$

QED

Наступныя тэарэмы 7 і 8 даказваюцца па аналогіі з даказамі тэарэм 5 і 6.

Тэарэма 7. Калі $h_x^j Y = h_x^j Y$ (ці $h_x^j Y = h_x^j Y$),

то (P_1, g) (ці (P_2, g)) – асобая структура.

Тэарэма 8. Калі (P_1, g) (ці (P_2, g)) – асо-

бая структура, то $h_x Y = h_x^j Y = h_x^j Y$ (ці $h_x Y = h_x^j Y = h_x^j Y$).

4⁰. Тэнзарныя палі крывізны і кручэння кананічнай звязнасці амаль гіперэрмітавай структуры другога роду тыпу (J, P_1, P_2) .

Тэарэма 9. Калі \bar{T} – тэнзарнае поле

кручэння звязнасці (9), то

$$\bar{T}_x Y = \frac{1}{2}(\bar{T}_x^j Y + \bar{T}_x^1 Y + \bar{T}_x^2 Y),$$

дзе \bar{T}^j вызначаецца па формуле (4), \bar{T}^1 і \bar{T}^2 – па формуле (8).

Доказ.

$$\begin{aligned} \bar{T}_x Y &= \bar{\nabla}_x Y - \bar{\nabla}_x X - [X, Y] = \frac{1}{4} \{ \nabla_x Y - \nabla_x X - [X, Y] - \\ &- J \nabla_x J Y + J \nabla_x J X + \sum_{i=1}^2 (P_i \nabla_x P_i Y - P_i \nabla_x P_i X) - 3[X, Y] \} = \\ &= \frac{1}{2} \left(\frac{J \nabla_x J X - J \nabla_x J Y - [X, Y]}{2} + \right. \\ &+ \left. \sum_{i=1}^2 \frac{P_i \nabla_x P_i Y - P_i \nabla_x P_i X - [X, Y]}{2} \right) = \\ &= \frac{1}{2} (\bar{T}_x^j Y + \bar{T}_x^1 Y + \bar{T}_x^2 Y). \end{aligned}$$

QED

Тэарэма 10. Тэнзарнае поле крывізны \bar{R} звязнасці (9) знаходзіцца па формуле

$$\begin{aligned} \bar{R}_{xy} Z &= h_x h_y Z - h_y h_x Z + \bar{R}_{xy}^j Z + \bar{R}_{xy}^1 Z + \bar{R}_{xy}^2 Z + \\ &+ \frac{J R_{xy} J Z - P_1 R_{xy} P_1 Z - P_2 R_{xy} P_2 Z - 5 R_{xy} Z}{4}, \end{aligned}$$

дзе R – тэнзарнае поле крывізны звязнасці ∇ , h знаходзіцца па формуле (10), а \bar{R}^j і \bar{R}^1, \bar{R}^2 вызначаюцца па формулах (3) і (7) адпаведна.

Доказ.

$$\begin{aligned} 16 \bar{R}_{xy} Z &= 16 (\bar{\nabla}_x \bar{\nabla}_y Z - \bar{\nabla}_y \bar{\nabla}_x Z - \bar{\nabla}_{[x, y]} Z) = \\ &= 16 \bar{\nabla}_x \bar{\nabla}_y Z - 16 \bar{\nabla}_y \bar{\nabla}_x Z - 4 \nabla_{[x, y]} Z + \\ &+ 4 J \nabla_{[x, y]} J Z - 4 P_1 \nabla_{[x, y]} P_1 Z - 4 P_2 \nabla_{[x, y]} P_2 Z. \end{aligned} \quad (11)$$

Паколькі

$$16 h_x h_y Z = 16 (\nabla_x \nabla_y Z - \nabla_y \nabla_x Z - \nabla_x \bar{\nabla}_y Z + \bar{\nabla}_x \nabla_y Z) =$$

$$\begin{aligned} &= 16 \nabla_x \nabla_y Z - 4 (\nabla_x \nabla_y Z - J \nabla_x J \nabla_y Z + \\ &+ P_1 \nabla_x P_1 \nabla_y Z + P_2 \nabla_x P_2 \nabla_y Z) - 4 (\nabla_x \nabla_y Z - \\ &- \nabla_x J \nabla_y J Z + \nabla_x P_1 \nabla_y P_1 Z + \nabla_x P_2 \nabla_y P_2 Z) + 16 \bar{\nabla}_x \bar{\nabla}_y Z = \\ &= 8 \nabla_x \nabla_y Z + 4 J \nabla_x J \nabla_y Z - 4 P_1 \nabla_x P_1 \nabla_y Z - \\ &- 4 P_2 \nabla_x P_2 \nabla_y Z + 4 \nabla_x J \nabla_y J Z - 4 \nabla_x P_1 \nabla_y P_1 Z - \\ &- 4 \nabla_x P_2 \nabla_y P_2 Z + 16 \bar{\nabla}_x \bar{\nabla}_y Z \end{aligned}$$

і, значыць,

$$\begin{aligned} 16 h_y h_x Z &= 8 \nabla_y \nabla_x Z + 4 J \nabla_y J \nabla_x Z - 4 P_1 \nabla_y P_1 \nabla_x Z - \\ &- 4 P_2 \nabla_y P_2 \nabla_x Z + 4 \nabla_y J \nabla_x J Z - 4 \nabla_y P_1 \nabla_x P_1 Z - \\ &- 4 \nabla_y P_2 \nabla_x P_2 Z + 16 \bar{\nabla}_y \bar{\nabla}_x Z, \end{aligned}$$

то

$$\begin{aligned} 16 \bar{\nabla}_x \bar{\nabla}_y Z &= 16 h_x h_y Z - 8 \nabla_x \nabla_y Z - 4 J \nabla_x J \nabla_y Z + \\ &+ 4 P_1 \nabla_x P_1 \nabla_y Z + 4 P_2 \nabla_x P_2 \nabla_y Z - 4 \nabla_x J \nabla_y J Z + \\ &+ 4 \nabla_x P_1 \nabla_y P_1 Z + 4 \nabla_x P_2 \nabla_y P_2 Z, \end{aligned} \quad (12)$$

$$\begin{aligned} 16 \bar{\nabla}_y \bar{\nabla}_x Z &= 16 h_y h_x Z - 8 \nabla_y \nabla_x Z - 4 J \nabla_y J \nabla_x Z + \\ &+ 4 P_1 \nabla_y P_1 \nabla_x Z + 4 P_2 \nabla_y P_2 \nabla_x Z - 4 \nabla_y J \nabla_x J Z + \\ &+ 4 \nabla_y P_1 \nabla_x P_1 Z + 4 \nabla_y P_2 \nabla_x P_2 Z. \end{aligned} \quad (13)$$

Падставім (12) і (13) у (11), атрымаем

$$\begin{aligned} 16 \bar{R}_{xy} Z &= 16 h_x h_y Z - 8 \nabla_x \nabla_y Z - 4 J \nabla_x J \nabla_y Z + \\ &+ 4 P_1 \nabla_x P_1 \nabla_y Z + 4 P_2 \nabla_x P_2 \nabla_y Z - 4 \nabla_x J \nabla_y J Z + \\ &+ 4 \nabla_x P_1 \nabla_y P_1 Z + 4 \nabla_x P_2 \nabla_y P_2 Z - 16 h_y h_x Z + \\ &+ 8 \nabla_y \nabla_x Z + 4 J \nabla_y J \nabla_x Z - 4 P_1 \nabla_y P_1 \nabla_x Z - \\ &- 4 P_2 \nabla_y P_2 \nabla_x Z + 4 \nabla_y J \nabla_x J Z - 4 \nabla_y P_1 \nabla_x P_1 Z - \\ &- 4 \nabla_y P_2 \nabla_x P_2 Z - 4 \nabla_{[x, y]} Z + J \nabla_{[x, y]} J Z - \\ &- 4 P_1 \nabla_{[x, y]} P_1 Z - 4 P_2 \nabla_{[x, y]} P_2 Z. \end{aligned} \quad (14)$$

Далей,

$$\begin{aligned} 16 \bar{R}_{xy}^j Z &= 4 \nabla_x \nabla_y Z - 4 \nabla_x J \nabla_y J Z - 4 J \nabla_x J \nabla_y Z - \\ &- 4 J \nabla_x \nabla_y J Z - 4 \nabla_y \nabla_x Z + 4 \nabla_y J \nabla_x J Z + \\ &+ 4 J \nabla_y J \nabla_x Z + 4 J \nabla_y \nabla_x J Z - 8 \nabla_{[x, y]} Z + 8 J \nabla_{[x, y]} J Z, \\ 16 \bar{R}_{xy}^1 Z &= 4 \nabla_x \nabla_y Z + 4 \nabla_x P_1 \nabla_y P_1 Z + 4 P_1 \nabla_x P_1 \nabla_y Z + \\ &+ 4 P_1 \nabla_x \nabla_y P_1 Z - 4 \nabla_y \nabla_x Z - 4 \nabla_y P_1 \nabla_x P_1 Z - \\ &- 4 P_1 \nabla_y P_1 \nabla_x Z - 4 P_1 \nabla_y \nabla_x P_1 Z - 8 \nabla_{[x, y]} Z - \\ &- 8 P_1 \nabla_{[x, y]} P_1 Z, \\ 16 \bar{R}_{xy}^2 Z &= 4 \nabla_x \nabla_y Z + 4 \nabla_x P_2 \nabla_y P_2 Z + 4 P_2 \nabla_x P_2 \nabla_y Z + \\ &+ 4 P_2 \nabla_x \nabla_y P_2 Z - 4 \nabla_y \nabla_x Z - 4 \nabla_y P_2 \nabla_x P_2 Z - \\ &- 4 P_2 \nabla_y P_2 \nabla_x Z - 4 P_2 \nabla_y \nabla_x P_2 Z - 8 \nabla_{[x, y]} Z - \\ &- 8 P_2 \nabla_{[x, y]} P_2 Z, \end{aligned}$$

і выраз (14) пераўтвараецца да выгляду

$$\begin{aligned} 16 \bar{R}_{xy} Z &= 16 h_x h_y Z - 16 h_y h_x Z + (4 \nabla_x \nabla_y Z - \\ &- 4 \nabla_x J \nabla_y J Z - 4 J \nabla_x J \nabla_y Z - 4 J \nabla_x \nabla_y J Z - \\ &- 4 \nabla_y \nabla_x Z + 4 \nabla_y J \nabla_x J Z + 4 J \nabla_y J \nabla_x Z + 4 J \nabla_y \nabla_x J Z - \\ &- 8 \nabla_{[x, y]} Z + 8 J \nabla_{[x, y]} J) + (4 \nabla_x \nabla_y Z + 4 \nabla_x P_1 \nabla_y P_1 Z + \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 & -4\nabla_x \nabla_y P_1 Z + 4P_1 \nabla_x \nabla_y P_1 Z - 4\nabla_x \nabla_x Z - \\
 & -4\nabla_y \nabla_y P_1 Z - 4P_1 \nabla_y \nabla_y P_1 Z - 4P_1 \nabla_y \nabla_x P_1 Z - \\
 & -8\nabla_{[x,y]} Z - 8P_1 \nabla_{[x,y]} P_1 Z + (4\nabla_x \nabla_y Z + \\
 & + 4\nabla_x P_2 \nabla_y P_2 Z + 4P_2 \nabla_x P_2 \nabla_y Z + 4P_2 \nabla_x \nabla_y P_2 Z - \\
 & - 4\nabla_y \nabla_x Z - 4\nabla_y P_2 \nabla_x P_2 Z - 4P_2 \nabla_y P_2 \nabla_x Z - \\
 & - 4P_2 \nabla_y \nabla_x P_2 Z - 8\nabla_{[x,y]} Z - 8P_2 \nabla_{[x,y]} P_2 Z) - \\
 & - 20\nabla_x \nabla_y Z + 20\nabla_y \nabla_x Z + 4J \nabla_x \nabla_y J Z - 4P_1 \nabla_x \nabla_y P_1 Z - \\
 & - 4P_2 \nabla_x \nabla_y P_2 Z - 4J \nabla_y \nabla_x J Z + 4P_1 \nabla_y \nabla_x P_1 Z + \\
 & + 4P_2 \nabla_y \nabla_x P_2 Z + 20\nabla_{[x,y]} Z - 4J \nabla_{[x,y]} J Z + \\
 & + 4P_1 \nabla_{[x,y]} P_1 Z + 4P_2 \nabla_{[x,y]} P_2 Z = \\
 & = 16h_x h_y Z - 16h_y h_x Z + 16\bar{R}_{xy}^J Z + 16\bar{R}_{xy}^1 Z + 16\bar{R}_{xy}^2 Z + \\
 & + 4J (\nabla_x \nabla_y J Z - \nabla_y \nabla_x J Z - \nabla_{[x,y]} J Z) - \\
 & - 4P_1 (\nabla_x \nabla_y P_1 Z - \nabla_y \nabla_x P_1 Z - \nabla_{[x,y]} P_1 Z) - \\
 & - 4P_2 (\nabla_x \nabla_y P_2 Z - \nabla_y \nabla_x P_2 Z - \nabla_{[x,y]} P_2 Z) - \\
 & - 20(\nabla_x \nabla_y Z - \nabla_y \nabla_x Z - \nabla_{[x,y]} Z) = \\
 & = 16h_x h_y Z - 16h_y h_x Z + 16\bar{R}_{xy}^J Z + 16\bar{R}_{xy}^1 Z + 16\bar{R}_{xy}^2 Z + \\
 & + 4JR_{xy} J Z - 4P_1 R_{xy} P_1 Z - 4P_2 R_{xy} P_2 Z - 20R_{xy} Z.
 \end{aligned}$$

Адсюль канчаткова атрымаем

$$\begin{aligned}
 \bar{R}_{xy} Z &= h_x h_y Z - h_y h_x Z + \bar{R}_{xy}^J Z + \bar{R}_{xy}^1 Z \\
 &+ \frac{JR_{xy} J Z - P_1 R_{xy} P_1 Z - P_2 R_{xy} P_2 Z - 5}{4}
 \end{aligned}$$

ЛІТАРАТУРА

1. Ермолицкий А. А. Римановы многогеометрическими структурами. Мн., 199
2. K. Yano, M. Ako. Almost quaternion structure second kind and almost tangent structure Math. Sem. Rep. 1973. № 25. P. 63–94.

SUMMARY

The almost hyperHermitian structure (J, P_1, P_2, g) , the second kind has been considered in the paper. There are investigated relations among the curvature and the second fundamental tensor of structures (J, P_1, P_2, g) , (J, g) , (P_1, g) , (P_2, g) . Formulae on the curvature and torsion tensor of the structure (J, P_1, P_2, g) have been obtained.

УДК 51 (07)

Л. М. Шэндэровіч-Анціпава

АБ ЗАДАЧАХ З ВЫТВОРЧЫМ ЗМЕСТАМ У КУРСЕ МАТЭМАТЫКІ ПРАФТЭХВУЧЫЛІШЧ БУДАУНІЧАГА ПРОФІЛЮ

Любая задача, якая ўзнікае на практыцы, па сваім змесце не з'яўляецца матэматычнай, і каб рашыць, яе неабходна перафармуляваць на мову матэматыкі. Гэта цяжкая (таму карысная для навучэнцаў) частка працы. Часцей навучэнцы лёгка рашаюць задачу, якая сфармулявана яўна, але тую ж задачу, якая патрабуе папярэдне перакладу на мову матэматыкі, рашыць не ў стане.

Задачы, аб якіх ідзе гутарка, рашаюцца не та гатовым чарцяжы, на якім лёгка ўгледзець дэкватны геаметрычны вобраз, а па арыгіналу, але ці яго мадэлі. Навучэнцы выконваюць ірцэж, праводзяць неабходныя вылічэнні, карыстоўваюць указаныя выкладчыкам лічальныя сродкі, ацэньваюць рэзультат.

Разгледзім задачы з вытворчым зместам па дзеле «Аб'ёмы і паверхі цел вярчэння».

1. Колькі ў звязцы электродаў для электракі, калі іх агульная маса 10 кг, а кожны прад – кусок стальнага дроту даўжынёй l і дыяметрам 6 мм? Шчыльнасць сталі ρ кг/м³.

Прапановы па рашэнні. Для знаходжання масы аднаго электрода выкарыстоўваем формулу $m = V\rho$, дзе $V = \pi R^2 H$.

$$V = 3,14 \cdot (0,03)^2 \cdot 0,45 \approx 0,000012 \text{ (м}^3\text{)}$$

$$m = 0,000012 \cdot 7600 \approx 0,1 \text{ (кг)}$$

$$N = 10/0,1 = 100 \text{ электродаў}$$

2. Колькі меднага дроту дыяметрам 5 мм можна пракатаць са злітка аб'ёмам 0,5 м³?

Прапановы па рашэнні. Выкарыстаўшы формулу $V = \pi R^2 H$, атрымаем

$$H = \frac{V}{\pi R^2} = \frac{4V}{\pi D^2}.$$

3. Жалезабетонная панэль (рыс. 1) мае памеры 600x120x22см. Па ўсёй яе даўжыні – 6 цыліндрычных адтулін, дыяметры якіх 14 см. Знайсці масу панэлі, калі шчыльнасць матэрыялу 2,5 т/м³.

Прапановы па рашэнні. Для рашэння задачы выкарыстоўваем формулу для знаходжання аб'ёму прамавугольнага паралелепіпеда $V = abc$, дзе a , b , c – памеры жалезабетоннай пліты, затым формулу для знаходжання