

Лекция 14

3

Основие зависимости гравитационных
(продолжение)

3. Свойства компонент тензора Римана-Кристоффеля

$$R_{njk}^m = \frac{\partial \Gamma_{ij}^m}{\partial x^n} - \frac{\partial \Gamma_{in}^m}{\partial x^j} + \Gamma_{ij}^k \Gamma_{kn}^m - \Gamma_{in}^k \Gamma_{kj}^m = 0 \quad (1)$$

$$R_{nijk} = R_{nijk}^m g_{mk} \quad (2)$$

Для компонент тензора упр-мо:

$$R_{nijk} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial^2 g_{ki}}{\partial x^n \partial x^j} - \frac{\partial^2 g_{ji}}{\partial x^n \partial x^k} + \frac{\partial^2 g_{in}}{\partial x^j \partial x^k} - \frac{\partial^2 g_{kn}}{\partial x^i \partial x^j} \right) + \partial^{ml} (\Gamma_{inl} \Gamma_{jkm} - \Gamma_{ijn} \Gamma_{klm}) = 0, \quad (3)$$

$$\text{где} \quad \Gamma_{ijk} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial g_{ik}}{\partial x^j} + \frac{\partial g_{kj}}{\partial x^i} - \frac{\partial g_{ij}}{\partial x^k} \right) \quad (4)$$

$$g^{ml} g_{ln} = \delta_n^m \quad (5)$$

Таким образом выражение компонент др метр-матр.
\$g^{ml}\$ через \$g_{ln}\$:

$$g^{ml} = \frac{1}{2g} \epsilon^{mnp} \epsilon^{lqr} g_{pn} g_{qr} \quad (6)$$

$$g = \det(g_{ij})$$

Компоненты тензора Р-К зависят от-матр.

1) антисимметричны по индексам:

$$i \leftrightarrow j: R_{nijk} = -R_{njik} \quad (7)$$

$$i \leftrightarrow k: R_{nijk} = -R_{nikj} \quad (8)$$

Рассмотрим вектор \bar{a} : $\bar{a} = a^i \bar{r}_i = a_i \bar{r}^i$ (12)

Вспомогательная ковариантная производная от координат x^i :

$$b_i^k = \nabla_i a^k = \frac{\partial a^k}{\partial x^i} + \Gamma_{is}^k a^s \quad (13)$$

Эта производная отражает кривизну тэнзора 2-го ранга

$$\text{т.е. } B = b_i^k \bar{r}^i \otimes \bar{r}_k = \nabla \otimes \bar{a} \quad (14)$$

Вспомогательная 2-ую ковариантную производную, или 3-ую ковариантную производную от координат тэнзора B:

$$\nabla_j b_i^k = \frac{\partial}{\partial x^j} b_i^k + \Gamma_{jm}^k b_i^m - \Gamma_{ji}^m b_m^k \quad (15)$$

$$(13) \rightarrow (15)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial x^j} (\nabla_i a^k) + \Gamma_{jm}^k \nabla_i a^m - \Gamma_{ji}^m \nabla_m a^k &= \frac{\partial^2 a^k}{\partial x^j \partial x^i} + \frac{\partial \Gamma_{is}^k}{\partial x^j} a^s + \\ &+ \Gamma_{is}^k \frac{\partial a^s}{\partial x^j} + \Gamma_{jm}^k \left(\frac{\partial a^m}{\partial x^i} + \Gamma_{is}^m a^s \right) - \Gamma_{ji}^m \left(\frac{\partial a^k}{\partial x^m} + \Gamma_{ms}^k a^s \right) \quad (16) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} (\Leftrightarrow) \quad \nabla_j \nabla_i a^k - \nabla_i \nabla_j a^k &= \left(\frac{\partial \Gamma_{is}^k}{\partial x^j} - \frac{\partial \Gamma_{ji}^k}{\partial x^i} + (\Gamma_{jm}^k \Gamma_{is}^m - \Gamma_{im}^k \Gamma_{js}^m) \right) a^s = R_{jis}^k \cdot a^s \end{aligned}$$

$$\nabla_j \nabla_i a^k - \nabla_i \nabla_j a^k = R_{jis}^k a^s \quad (17)$$

Отсюда следует:

1) т.е. a^k - координатный тэнзор 1-го ранга (вектор), но $\nabla_i a^k$ и $\nabla_j \nabla_i a^k$ - координатный 2-го и 3-го ранга, т.е.

$$\parallel g^{ml} (\Gamma_{ikl} \Gamma_{ajm} - \Gamma_{jle} \Gamma_{aim}) = -g^{ml} (\Gamma_{ikl} \Gamma_{ajl} \delta - \Gamma_{ajle} \Gamma_{ilm})$$

$i \leftrightarrow k$ $(l \leftrightarrow m)$ $k \leftrightarrow m$

$$\text{т.ч. } g^{ml} = g^{lm}$$

2) Симметричные по парам индексов

$$(i, j) \leftrightarrow (j, i)$$

$$R_{ijkl} = R_{jikl} \quad (9)$$

Общее число компонент тензора R-K: $3^4 = 81$, т.е.

в силу (7)-(9) у этих компонент много зависимостей. т.е. на 81 комп. приходится 75 уел. \Rightarrow
 \Rightarrow \exists независимы комп. тензора

$$\text{числ} = 81 - 75 = 6$$

т.ч. компоненты тензора R-K имеют только 6 независимых компонент. В качестве таких независимых компонент могут быть выбраны, например:

$$R_{1212}, R_{2323}, R_{3131}, R_{1223}, R_{1231}, R_{2331} \quad (10)$$

$$(R_{1111} = R_{2222} = R_{3333} = 0)$$

Можно построить тензор 4-го ранга:

$$\chi_R = R_{ijkl} \bar{r}^i \otimes \bar{r}^j \otimes \bar{r}^i \otimes \bar{r}^k \quad (11)$$

Докажем, что K-ти тензора R-K действова-
 являются компонентами тензора 4-го ранга.
 Можно доказать этот факт непосредств.,
 т.е. что R_{ijkl} преобразуются по тензорному
 закону при замене базиса $\bar{r}^i \rightarrow \bar{r}'^i$, однако
 это достаточно громоздко. Поэтому поступим
 по-другому:

Рассмотрим разность: $R_{ijik} - \overset{\circ}{R}_{ijik} =$
 $= (\varepsilon_{k,j,i} - \varepsilon_{ik,i,j} + \varepsilon_{ik,j,i} - \varepsilon_{ij,k,i}) + g^{ml} (\Gamma_{ile} \Gamma_{jkm} - \Gamma_{ije} \Gamma_{klm}) -$
 $- \overset{\circ}{g}^{ml} (\overset{\circ}{\Gamma}_{ile} \overset{\circ}{\Gamma}_{jkm} - \overset{\circ}{\Gamma}_{ije} \overset{\circ}{\Gamma}_{klm}) = 0 \quad (22)$

$$\Gamma_{ijk} = \frac{1}{2} (\dot{g}_{ik,j} + \dot{g}_{kj,i} - \dot{g}_{jk,i}) \Leftrightarrow g_{ij} = 2\varepsilon_{ij} + \dot{g}_{ij} \quad (\Leftrightarrow \overset{\circ}{\Gamma}_{ijk} + \varepsilon_{ijk}) \quad (23)$$

$$\text{где } \varepsilon_{ijk} \equiv \varepsilon_{ik,j} + \varepsilon_{kj,i} - \varepsilon_{ij,k} \quad (24)$$

Используя ф-лу (6) получим:

$$g^{ij} = \frac{1}{2g} \varepsilon^{imn} \varepsilon^{jkl} g_{mk} g_{nl} = \frac{1}{2g} \varepsilon^{imn} \varepsilon^{jkl} (\dot{g}_{mk} + 2\varepsilon_{mk}) \quad (25)$$

$$(\dot{g}_{nl} + 2\varepsilon_{nl}), \quad g = \det (g_{ij} + 2\varepsilon_{ij})$$

т.е., мы доказали:

Теорема. УСА где С.С.ВТК выполнены \Leftrightarrow

\Leftrightarrow в К компоненты тензора деформации ε_{ij} удовлетворяют (22) с учетом (23)-(25)

Замеч. Если $R = 0 \Rightarrow R = RB$ - в несвязыв. у-ах.

УСА (22) имеют след. решение:

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} (\dot{\bar{v}}_i \bar{u}_j + \dot{\bar{v}}_j \bar{u}_i + \dot{\bar{v}}_i \bar{u}_k \dot{\bar{v}}_j \bar{u}_l g^{kl}) \quad (26)$$

т.е. если $\exists \bar{u}$ или одностороннее ф-ие \Rightarrow

$$\Rightarrow F^T = E + \dot{\bar{v}} \otimes \bar{u} \quad (27)$$

если $\nabla_j \nabla_i a^k = C_{ji}^k = R_{jis}^k a^s$ (18)

тогда по обратному тензорному принципу \Rightarrow
 $\Rightarrow R_{jis}^k$ - это тензор 4-го ранга

Тогда R_{jis}^k - компоненты тензора 4R 4-го ранга

2) В силу УСА в форме 2 или 3: $R_{jis}^k = 0$
 тогда из (17) следует, что

$$\nabla_i \nabla_j a^k = \nabla_j \nabla_i a^k \quad (19)$$

т.е. 2-ые ковариантные производные коммутативны.

Заметим, что (18) имеет место в силу того, что рассматриваемый нами объект - efield .
 пр-во $E_3^a \Rightarrow {}^4R = 0$ - тензор равен нулю для $\forall x' \in VCE_3^a$

Евклидовость означает, что нет кривизны пр-ва

2. Четвертое формулирование совместности деформации.

Рассмотрим поле метр. матр $g_{ij}(x^k) \forall t \geq 0$ в K , тогда $\dot{g}_{ij}(x^k)$ при $t=0$ и определим:

$$E_{ij} = \frac{1}{2} (\dot{g}_{ij} - \dot{\bar{g}}_{ij}) \quad (20)$$

- компонент тензора деформации

Тогда рассмотрим в K скалярные компоненты компонент R_{jis}^k , то в K : R_{jis}^k

- компоненты тензора R - K в отнесенной конфигурации.

$$R_{jis}^k = \frac{1}{2} (\dot{g}_{ij,si} - \dot{g}_{si,ij} + \dot{g}_{is,ij} - \dot{g}_{ij,si}) +$$

$$+ \frac{1}{2} \dot{g}^{me} (\dot{\Gamma}_{iml} \dot{\Gamma}_{kjm} - \dot{\Gamma}_{ije} \dot{\Gamma}_{kmi}) \quad (21),$$

$$\text{где } \dot{g}_{ij,im} = \frac{\partial^2 g_{ij}}{\partial x^i \partial x^m}$$

Теорема YCA бин. тогда и только тогда, когда

$\exists K \exists$ некое тензор $F(x^i, t)$ такое, что:

$$- \det F \neq 0 \quad \forall x^i \in V, \forall t \geq 0$$

$$- F(x^i, 0) = E \quad \forall x^i \in V, t=0$$

- $F(x^i, t)$ однократно векторн. косому, т.е. $\exists \tilde{v}(x^i, t)$, что $\forall x^i \in V, \forall t \geq 0$ бин. (*)

Доказ.

\rightarrow) Пусть YCA бин. -е, тогда \exists некое непрерывн. $\tilde{u}(x^i, t)$, тогда (1) - (7) выполняются, что (7) имеет место

\Leftarrow) Пусть $\exists \tilde{v}(x^i, t)$ т. бин. (7), тогда рассмотрим $\tilde{u}(x^i, t) = \int_0^t \tilde{v}(x^i, \tau) d\tau$ (8)

$$\dot{\tilde{v}} \otimes \tilde{u} = \dot{\tilde{v}} \otimes \int_0^t \tilde{v} d\tau = \int_0^t \dot{\tilde{v}} \otimes \tilde{v} d\tau = \int_0^t \frac{d}{d\tau} F^T d\tau = F^T - E$$

Если положить $\tilde{x} = \tilde{x}^0 + \tilde{u}$, то этот вектор удовлетв.

$$F^T = E + \dot{\tilde{v}} \otimes \tilde{u} = \tilde{r}^i \otimes \frac{\partial(\tilde{x}^0 + \tilde{u})}{\partial x^i} = \tilde{r}^i \otimes \frac{\partial \tilde{x}}{\partial x^i} = \tilde{r}^i \otimes \tilde{r}_i$$

Т.о. мы построили такой рагуис-вектор \tilde{x} , который удовл. всем условиям соотнош., которые 'вытекают' из рагуис-вектора

$$\tilde{x} = \tilde{x}^0 + \tilde{u};$$

$$F = \tilde{r}_i \otimes \tilde{r}^i;$$

$$\tilde{r}_i = \frac{\partial \tilde{x}}{\partial x^i}$$

Т.о. \tilde{u} явл. функцией переменных

ч.т.д.

Алгебра 15

3. Динамическое уравнение сбалансированности ДУС

$$JCA: \bar{x} = \bar{x}(x^i, t) \rightarrow F_{ij} \quad (1)$$

$$\bar{r}_i = \frac{\partial \bar{x}}{\partial x^i} \rightarrow g_{ij} \rightarrow \frac{\partial \bar{r}_i}{\partial x^j} = \bar{r}_{ij}^m \bar{r}_m$$

$$E_{ij} = \frac{1}{2} (g_{ij} - \bar{g}_{ij})$$

$$\bar{v} = \frac{\partial \bar{x}}{\partial t} \Big|_{x^i} = \frac{d\bar{x}}{dt} \quad \bar{u} = \bar{x} - \bar{x}^0 \quad (2)$$

$$F = \bar{r}_i \otimes \bar{r}^i \quad (3),$$

$$F^T = \bar{r}^0 \otimes \bar{r}_i = \bar{r}^0_i \otimes \frac{\partial \bar{x}}{\partial x^i} = \bar{v}^0 \otimes \bar{x} \quad (4)$$

(3) \rightarrow (4):

$$F^T = \bar{v}^0 \otimes (\bar{u} + \bar{x}^0) = \bar{v}^0 \otimes \bar{u} + \bar{v}^0 \otimes \bar{x}^0 \quad \bar{v}^0 \otimes \bar{x}^0 = \bar{r}^0_i \otimes \frac{\partial \bar{x}}{\partial x^i} =$$

$$= \bar{r}^0_i \otimes \bar{r}_j = E // = E + \bar{v}^0 \otimes \bar{u} \quad (5)$$

$$E = \bar{r}_i \otimes \bar{r}^i$$

Дифференцируя (5) по t: $\frac{d}{dt} F^T = \frac{d}{dt} \bar{v}^0 \otimes \bar{u} =$

$$= \frac{d}{dt} (\bar{r}^0_i \otimes \frac{\partial \bar{u}}{\partial x^i}) = \bar{v}^0_i \otimes \frac{\partial^2 \bar{u}}{\partial t \partial x^i} = \bar{r}^0_i \otimes \frac{\partial^2 \bar{u}}{\partial x^i \partial t} =$$

$$= \bar{r}^0_i \otimes \frac{\partial \bar{x}}{\partial x^i \partial t} = \bar{r}^0_i \otimes \frac{\partial \bar{v}}{\partial x^i} = \bar{v}^0 \otimes \bar{v} \quad (6) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{d}{dt} F^T = \bar{v}^0 \otimes \bar{v} \quad (7) \text{ — гарантия упр-ия}$$

сбалансированности
описания

(9) - (10):

$$-\nabla(\rho F) \otimes \bar{v} = 0 \quad (13)$$

(18) + (19)

$$\frac{\partial \rho F^T}{\partial t} + \nabla(\rho \bar{v} \otimes F^T) - \nabla(\rho F \otimes \bar{v}) = 0 \quad (20)$$

$$\frac{\partial \rho F^T}{\partial t} + \nabla(\rho \bar{v} \otimes F^T - \rho F \otimes \bar{v}) = 0 \quad (21)$$

- динамич. ур-ие совместности в эйлеровом исчислении

Они имеют дивергентный вид и эквив. (7)

3 Полная система законов сохр. в эйлеровом исчислении

Объед. все законы сохр. в единой форме записи получим универсальную форму записи этих ур-ий:

$$a) \quad \rho \frac{dA_\alpha}{dt} = \nabla \cdot \bar{B}_\alpha + \rho C_\alpha, \quad \alpha = \bar{1}, 6 \quad (22)$$

где $\bar{A}_\alpha, \bar{B}_\alpha, C_\alpha$ - обобщ. векторы

$$\bar{A}_\alpha = \begin{pmatrix} \bar{t} \\ \bar{v} \\ \varepsilon \\ \bar{t} \\ \bar{u} \\ F^T \end{pmatrix}, \quad \bar{B}_\alpha = \begin{pmatrix} \bar{v} \\ \bar{t} \\ \bar{t} \cdot \bar{v} - q \\ q/\theta \\ 0 \\ \rho F \otimes \bar{v} \end{pmatrix}, \quad C_\alpha = \begin{pmatrix} 0 \\ \bar{t} \\ \bar{t} \cdot \bar{v} + q_m \\ (q_m + q^*)/\theta \\ \bar{v} \\ 0 \end{pmatrix} \quad (23)$$

$\alpha = 1$ - ур-ие неразр.
 $\alpha = 2$ - ур-ие упрощ.
 $\alpha = 3$ - ур-ие энергии (\bar{I} -зи торсион.)

2. DTC в тензорном описании

Умножим на γ уравнение сохранения:

$$\nabla \cdot (\rho F) = 0 \quad (9)$$

Рассмотрим: $\frac{d}{dt} F^T = \partial \otimes \bar{v}$

$$\begin{aligned} \dot{\bar{v}} \otimes \bar{v} &= \dot{\bar{v}}^i \otimes \frac{\partial \bar{v}}{\partial x^i} = \dot{\bar{v}}^i \delta_j^i \otimes \frac{\partial \bar{v}}{\partial x^i} = \dot{\bar{v}}^i (\bar{v}_j \bar{v}^i) \otimes \frac{\partial \bar{v}}{\partial x^i} = \\ &= \dot{\bar{v}}^i \otimes \bar{v}_j \cdot \bar{v}^i \otimes \frac{\partial \bar{v}}{\partial x^i} = F^T \nabla \otimes \bar{v} \quad (10) \end{aligned}$$

$$\dot{\bar{v}} \otimes \bar{a} = F^T \cdot \nabla \otimes \bar{a} \quad (11)$$

$$(10) \rightarrow (7), \quad \frac{dF^T}{dt} = F^T \cdot \nabla \otimes \bar{v} \quad (12)$$

Рассмотрим уравнение неразрывности в тензорном описании

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \rho \bar{v} = 0 \quad (13) \quad | \cdot F^T$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} F^T + F^T \cdot \nabla \rho \bar{v} = 0 \quad (14)$$

Умножим (12) на ρ : $\rho \frac{dF^T}{dt} = \rho F^T \cdot \nabla \otimes \bar{v} \quad (15)$

$$\frac{dF^T}{dt} = \frac{\partial F^T}{\partial t} + \bar{v} \cdot \nabla \otimes F^T \quad (16)$$

$$(16) \rightarrow (15): \int \frac{\partial F^T}{\partial t} + \rho \bar{v} \cdot \nabla \otimes F^T - \rho F^T \cdot \nabla \otimes \bar{v} = 0$$

(14) + (17):

$$\frac{\partial \rho F^T}{\partial t} + \nabla (\rho \bar{v} \otimes F^T \cdot \nabla \otimes \bar{v}) = 0 \quad (18)$$

$$\begin{aligned}
 & \text{где} \\
 & \hat{A}_{\alpha} = \begin{pmatrix} (\delta/\rho) \det F^T \\ \bar{v} \\ \gamma \\ F^T \\ x \times \bar{v} \end{pmatrix}, \quad \hat{B}_{\alpha} = \begin{pmatrix} 0 \\ \rho \bar{v} \cdot \bar{q} \\ -\bar{q}/\theta \\ 0 \\ \rho \cdot E \otimes \bar{v} \\ -\rho \times \bar{v} \end{pmatrix}, \quad \hat{C}_{\alpha} = \begin{pmatrix} \rho \\ \bar{q} \cdot \bar{v} + \gamma_m \\ \bar{v} \\ 0 \\ x \times \bar{q} \end{pmatrix} \quad (32)
 \end{aligned}$$

Лекция 16.

V Определённое соотношение

1. Незамкнутость системы законов сохранения МС

Рассмотрим Эйлераво описание γ в дифференциальной форме

Она имеет вид:

$$\frac{\partial \rho A_{\alpha}}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \bar{v} \otimes A_{\alpha} - B_{\alpha}) = \rho C_{\alpha} \quad (1)$$

$\alpha = 1 \dots 6$

где $A_{\alpha}, B_{\alpha}, C_{\alpha}$ — коэф-ты столбца

Сколько ур-ий в (1) и сколько неизв?

$$\alpha=1 \rightarrow 1; \quad \alpha=2 \rightarrow 3; \quad \alpha=3 \rightarrow 1;$$

$$\alpha=4 \rightarrow 1; \quad \alpha=5 \rightarrow 3; \quad \alpha=6 \rightarrow 3.$$

\Rightarrow имеем 18 скалярн. ур-ий

Неизв. в сист. (1):

$$\rho, \bar{v}, e, \gamma, \bar{u}, F, T, \bar{q}, \theta, \bar{q}^* \quad (3)$$

$\begin{matrix} 1 & 3 & 1 & 1 & 3 & 9 & 6 & 3 & 1 & 1 \end{matrix}$

Остальные величины: \bar{q}, γ_m — известны \Rightarrow
 \Rightarrow 29 неизв. \Rightarrow сист. имеет незамкнутость

$\alpha=4$ - уравнение сохранения энергии
 $\alpha=5$ - кинетич. уравнение
 $\alpha=6$ - ДУС

$$\rho \frac{d\vec{F}}{dt} = \nabla(\rho F \otimes \vec{v})$$

т.о. (22)-(23) - полная система законов сохранения в лагранжевом описании в целых дивергенсах.

$$8) \quad \rho \frac{\partial A_\alpha}{\partial t} + \rho \vec{v} \cdot \nabla \otimes A_\alpha + \left(\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot \rho \vec{v} \right) A_\alpha = \frac{\partial \rho A_\alpha}{\partial t} + \nabla(\rho \vec{v} \otimes A_\alpha) \quad (24)$$

Тогда (22) записывается так:

$$\frac{\partial \rho A_\alpha}{\partial t} + \nabla(\rho \vec{v} \otimes A_\alpha - B_\alpha) = \rho C_\alpha \quad (25)$$

где $A_\alpha, B_\alpha, C_\alpha$:

$$A_\alpha = \begin{pmatrix} 1 \\ \vec{v} \\ \varepsilon \\ \vec{v} \\ \vec{u} \\ \rho \vec{F} \end{pmatrix}, \quad B_\alpha = \begin{pmatrix} 0 \\ T \\ T \cdot \vec{v} - \vec{p} \\ \vec{v} \otimes \vec{p} \\ 0 \\ \rho F \otimes \vec{v} \end{pmatrix}$$

C_α - такая же, как и (23)

- дивергентная форма.

5) Ультр. формулировка законов сохранения в лагранж. опис.

$$\frac{d}{dt} \int_V \rho \hat{A}_\alpha d\vec{v} = \int_{\hat{\Sigma}} \hat{u}_\alpha \cdot \hat{B}_\alpha d\hat{\Sigma} - \int_V \rho \hat{C}_\alpha d\vec{v} \quad (31)$$