

М. М. ФЫС

**О ВЫЧИСЛЕНИИ МОДЕЛЬНЫХ СТОКСОВЫХ
ПОСТОЯННЫХ ЗЕМЛИ, СООТВЕТСТВУЮЩИХ
ПРЕДСТАВЛЕНИЮ О ЕЕ ПЛОТНОСТИ, ЧАСТИЧНОЙ
СУММОЙ ОБОБЩЕННОГО РЯДА ФУРЬЕ**

В последнее время в ряде работ модельное распределение плотности планеты представлялось в виде суммы обобщенного ряда Фурье по системе многочленов, ортогональных внутри шара [1, 2] или эллипсоида вращения [3]. Дальнейшим развитием такого подхода является использование биортогональных

систем многочленов внутри трехосного эллипсоида $\tau \left\{ \frac{x^2}{A^2} + \frac{y^2}{B^2} + \frac{z^2}{C^2} \leq 1 \right\}$ с полуосями A, B, C , когда плотность вещества, заключенного в нем, может быть представлена разложением по системе многочленов $\{W_{ije}\}$

$$\delta(x, y, z) = \sum_{m-l+j+e=0}^{\infty} b_{ije} W_{ije}(x, y, z), \quad (1)$$

где

$$W_{ije}(x, y, z) = \frac{1}{z^m i! j! e!} \frac{\partial^m}{\partial x^i \partial y^j \partial z^e} \left(\frac{x^2}{A^2} + \frac{y^2}{B^2} + \frac{z^2}{C^2} - 1 \right)^m, \quad (2)$$

а коэффициенты разложения суть

$$b_{ije} = \frac{\int_{\tau} \delta \omega_{ije}(x, y, z) d\tau}{\int_{\tau} \omega_{ije}(x, y, z) W_{ije}(x, y, z) d\tau}, \quad (3)$$

в которых $\{\omega_{ije}\}$ — вторая система многочленов, биортогональных в τ к многочленам системы $\{W_{ije}\}$.

Задав таким образом форму планеты и ее плотность, можно выразить стоксовы постоянные такой модели через коэффициенты b_{ije} разложения (1). С этой целью вспомним [4], что

$$\left. \begin{matrix} C_{ns} \\ S_{ns} \end{matrix} \right\} = \sum_{p+q+n-s} \left. \begin{matrix} \alpha_{pqs} \\ \beta_{pqs} \end{matrix} \right\} I_{pqs}, \quad (4)$$

где

$$I_{pqs} = \frac{1}{Ma^n} \int_{\tau} \delta x^p y^q d\tau \quad (5)$$

— степенные моменты плотности, $\alpha_{pqs}, \beta_{pqs}$ — коэффициенты связи степенных моментов со стоксовыми постоянными планеты, M — масса Земли, a — средний радиус. Численные значения коэффициентов $\alpha_{pqs}, \beta_{pqs}$ приведены в статье [4]. Найдем теперь степенные моменты I_{pqs} модельного распределения (1). Подставив (1) в (4), получим

$$I_{pqs}^* = \frac{1}{Ma^n} \int_{\tau} \left[\sum_{m-l+j+e=0} b_{ije} \frac{1}{2^m i! j! e!} \frac{\partial^m}{\partial x^i \partial y^j \partial z^e} \times \right. \\ \left. \times \left(\frac{x^2}{A^2} + \frac{y^2}{B^2} + \frac{z^2}{C^2} - 1 \right)^m \right] d\tau \quad (6)$$

и после вычислений с учетом (4) имеем

$$\left. \sum S_{nk}^* \right\} = \frac{3}{\delta_c} \sum_{p+q+s=n} \sum_{m=0}^n \sum_{\substack{i+j+e=m \\ l < p, j < q, e < s \\ p=i, q=j, s=e-\text{четные}}} \left. \begin{matrix} \alpha_{pqs} \\ \beta_{pqs} \end{matrix} \right\} \times \\ \times \frac{b_{ije} m! \alpha^{p-i} \beta^{q-j} \gamma^{s-e}}{a^n (m+n-3)!! i! j! e! (p-i)!! (q-j)!! (s-e)!!} \quad (7)$$

— выражения модельных стоковых постоянных через коэффициенты разложения (1) и коэффициенты α_{pqs} , β_{pqs} ; в формуле (7) $\delta_c = 5,517 \text{ г/см}^3$ — средняя плотность, $\alpha = \frac{A}{a}$, $\beta = \frac{B}{a}$, $\gamma = \frac{C}{a}$.

Отметим важное свойство выражения (7). Из него следует, что в отличие от (1) в формуле (7) фигурирует конечная сумма и модельные стоковые n -го порядка зависят только от коэффициентов b_{ije} до n -й степени.

Рассмотрим сумму слагаемых в формуле (7), соответствующую нашему случаю. Она имеет вид

$$\frac{3n!}{\delta_c (2n+3)!!} \sum_{p+q+s=n} \left. \begin{matrix} \alpha_{pqs} \\ \beta_{pqs} \end{matrix} \right\} \frac{b_{pqs}}{a^n} \quad (8)$$

показывающий, что в формуле (7) коэффициенты b_{pqs} с общей суммой индексов, равной n , входят в такой же линейной комбинации, в какой степенные моменты J_{pqs} входят в стоковые постоянные в (4).

Выпишем теперь выражения вида (4) до 6-го порядка включительно. Введем обозначения

$$\left. \begin{matrix} u_{nk} \\ v_{nk} \end{matrix} \right\} = \sum_{i+j+e=n} \left. \begin{matrix} \alpha_{ije} \\ \beta_{ije} \end{matrix} \right\} \frac{b_{ije}}{a^n}, \quad (9)$$

$$e_{nk} = \int_{\tau} P_n^k(\cos \Theta) \cos k\lambda d\tau. \quad (10)$$

Заметим, кстати, что если τ — шар, то $l_{nk} = 0$, и тогда все слагаемые в (7), за исключением (8), равны нулю. Тогда, учитывая формулы (7), из формулы (4) получим:

$$\left. \begin{aligned} C_{00}^* &= \frac{u_{00}}{\delta_c} = 1; \\ C_{20}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{2!}{7!!} u_{20} + \frac{1}{3} e_{20} u_{00} \right], \quad C_{22}^* = \frac{3!}{\delta_c} \left[\frac{2!}{7!!} u_{22} + \frac{1}{3} e_{22} u_{00} \right]; \\ C_{30}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{3!}{9!!} u_{30} + \frac{1}{21} e_{20} u_{10} \right], \quad C_{33}^* = \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{3!}{9!!} u_{33} + \frac{1}{42} e_{22} u_{11} \right]; \end{aligned} \right\}$$

$$\begin{aligned}
S_{33}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{3!}{9!!} v_{33} + \frac{1}{42} e_{22} v_{11} \right], \\
C_{40}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{4!}{11!!} u_{40} + \frac{24}{9!!} \left(e_{20} u_{20} + e_{22} u_{22} + \frac{1}{7!!} e_{40} u_{00} \right) \right]; \\
S_{40}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{4!}{11!!} v_{40} + \frac{2!}{9!!} (e_{22} v_{20} + e_{20} v_{22}) + \frac{1}{7!!} e_{40} u_{00} \right]; \\
S_{42}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{4!}{11!!} v_{42} + \frac{10}{9!!} e_{20} v_{22} \right]; \\
C_{52}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{5!}{13!!} u_{52} + \frac{3!}{11!!} (e_{22} u_{30} + 6e_{20} u_{33}) + \frac{1}{9!!} e_{32} u_{10} \right]; \\
C_{55}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{5!}{13!!} u_{55} + \frac{3!}{11!!} e_{22} u_{33} \right]; \\
S_{55}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{5!}{13!!} v_{55} + \frac{3!}{11!!} e_{22} v_{33} + \frac{1}{9!!} e_{44} v_1 \right]; \\
C_{64}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{6!}{15!!} u_{64} + \frac{4!}{13!!} (e_{22} u_{42} + e_{20} u_{44}) + \right. \\
&\quad \left. + \frac{2!}{9!!} (e_{44} u_{20} + e_{42} u_{22}) + \frac{1}{7!!} e_{64} u_{00} \right]; \\
S_{64}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{6!}{15!!} v_{64} + \frac{4!}{13!!} (e_{22} v_{42} + e_{20} v_{44} + \right. \\
&\quad \left. + \frac{2!}{9!!} (e_{44} v_{20} + e_{42} v_{22}) + \frac{1}{7!!} e_{64} u_{00} \right]; \\
C_{66}^* &= \frac{3}{\delta_c} \left[\frac{6!}{15!!} u_{66} + \frac{4!}{13!!} e_{22} u_{44} + \frac{2!}{11!!} e_{44} u_{22} + \frac{1}{9!!} e_{66} u_{00} \right].
\end{aligned} \tag{11}$$

При представлении плотности рядом (1) с усечением его степенью N формулы (7), (4), (11) позволяют вычислить модельные стоксовые постоянные C_{nk}^* , S_{nk}^* произвольного порядка. При $n \leq N$ они совпадают с используемыми постоянными C_{nk} , S_{nk} до N -го порядка, а при $n > N$ отличаются от них. Степень их отличия характеризует в некотором роде качество построения модели, показывая степень согласованности гравитационных полей: использованного при построении модели и развиваемого ею.

Список литературы: 1. Мещеряков Г. А. Использование стоксовых постоянных Земли для уточнения ее механической модели. — Геодезия, картография и аэрофотосъемка, 1975, вып. 21. 2. Мещеряков Г. А., Дейнека Ю. П. Использование стоксовых постоянных при построении ее глобальных механических моделей. — Прага, 1975. 3. Мещеряков Г. А., Дейнека Ю. П.

Об эллипсоидальном распределении плотности земных недр — Геодезический сборник АН УССР, 1978, вып. 86, 4. *Мещеряков Г. А., Фисс М. М.* О связи степенных моментов плотности земных недр со Стоксовыми постоянными. — Геодезия, картография и аэрофотосъемка, 1979, вып. 30.

Статья поступила в редколлегию 19. 15. 81
