

Поэтому условие  $a \leq \sqrt{2}c$  может быть также записано в следующем виде:

$$\alpha \leq 1 - \frac{\sqrt{2}}{2} = 0,2928932.$$

Известно, что каждая из больших планет солнечной системы по внешнему виду весьма похожа на эллипсоид вращения, полярная ось которого меньше экваториальной. Сжатие каждой из этих планет весьма мало и во всяком случае меньше указанного предела.

Поэтому силовую функцию каждой из больших планет можно приближенно представить рядом (5.66), сходящимся во всем внешнем относительно планеты пространстве.

### § 6. Разложение силовой функции взаимного притяжения двух конечных тел

1. Рассмотрим два тела,  $T_1$  и  $T_2$ , совершенно произвольных по своей внешней форме и внутреннему строению. Пусть  $M_i$  ( $i=1,2$ ) есть текущая точка тела  $T_i$ , в которой сосредоточена элементарная притягивающая масса

$$dm_i = \delta_i(M_i) dT_i,$$

где  $\delta_i(M_i)$  — плотность тела  $T_i$  (линейная, поверхностная или объемная), а  $dT_i$  обозначает пространственный элемент тела (элемент дуги, площади поверхности или объема соответственно).

Полагая

$$\overline{M_1 M_2} = \Delta,$$

мы имеем следующее общее выражение для взаимной силовой функции двух тел:

$$U = f \int_{(T_1)} \int_{(T_2)} \frac{dm_1 dm_2}{\Delta}, \quad (5.73)$$

где интегрирование распространяется на обе притягивающие массы и, следовательно, кратность интеграла  $k$  удовлетворяет условию

$$2 \leq k \leq 6.$$

Как было уже установлено в гл. I, величина, определяемая формулой (5.73), зависит от положения и ориентации каждого из двух тел относительно некоторой абсолютной (т. е. не связанной ни с одним из двух тел  $T_1$  и  $T_2$ ) системы координат, или, если угодно, от положения и ориентации одного тела относительно другого.

Обозначим, как и в гл. I, через  $\xi_i, \eta_i, \zeta_i$  координаты точки  $G_i$ , жестко связанной с телом  $T_i$ , и через  $\psi_i, \vartheta_i, \phi_i$  — углы Эйлера, определяющие ориентацию «собственной» системы координат с началом в точке  $G_i$  относительно абсолютных осей. Тогда силовая функция есть некоторая функция от 12 независимых переменных

$$\xi_1, \eta_1, \zeta_1, \psi_1, \vartheta_1, \phi_1, \xi_2, \eta_2, \zeta_2, \psi_2, \vartheta_2, \phi_2, \quad (5.74)$$

производные первого порядка от которой дают составляющие сил притяжения, действующих на рассматриваемые тела, а также составляющие моментов этих сил относительно центров приведения  $G_1$  и  $G_2$ .

Полезно заметить еще раз, что центр приведения тела  $T_i$ , т. е. точка  $G_i$ , может быть выбран совершенно произвольно

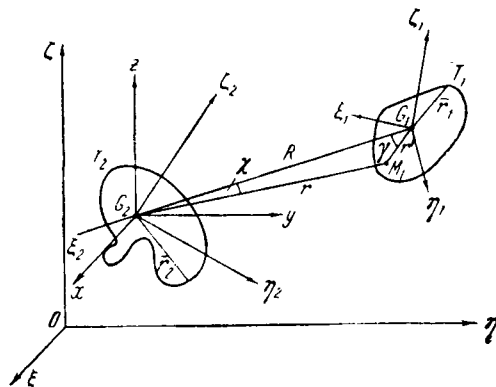


Рис. 38.

(лишь бы точка  $G_i$  была жестко связана с телом) и может даже и не принадлежать телу  $T_i$ . В частности, за эту точку  $G_i$  можно взять центр инерции (центр масс) тела  $T_i$ , который вообще будем обозначать через  $C_i$ .

Задача, которую мы будем здесь рассматривать, заключается в нахождении явного выражения для силовой функции в зависимости от величин (5.74) или каких-либо дру-

гих величин, им эквивалентных. Так как получить такое явное выражение в конечном виде в общем случае, очевидно, невозможно, то задача приводится к представлению функции  $U$  при помощи бесконечного ряда того или иного вида.

Указанное разложение силовой функции взаимного притяжения двух тел может быть получено, например, на основании такого же принципа, как и разложение силовой функции тела на материальную точку, рассмотренное в предыдущих параграфах.

Установим форму этого разложения и приведем его первые члены \*).

Для упрощения выкладок возьмем начало главной системы координат в точке  $G_2$ , оставляя направления координатных осей

\*) Мы проведем выкладки более подробно, чем это сделано в классическом трактате Тиссерана или в курсе механики Д. Бобылева. См. также Д. Брауэр, Дж. Клеменс, Методы небесной механики, перев. с англ., «Мир», 1964.

параллельными соответствующим направлениям абсолютных осей \*) (рис. 38).

Обозначим через  $x, y, z$  координаты текущей точки  $M_1$  тела  $T_1$  в этой системе координат и положим еще

$$r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}.$$

Перепишем теперь формулу (5.73) следующим образом:

$$U = \int_{(T_1)} dm_1 \int_{(T_2)} \frac{dm_2}{\Delta} = \int_{(T_1)} U_2(M_1) dm_1, \quad (5.73')$$

где положено

$$U_2(M_1) = \int_{(T_2)} \frac{dm_2}{\Delta}. \quad (5.75)$$

Очевидно, что  $U_2(M_1)$  есть силовая функция тела  $T_2$  на материальную частицу единичной массы, помещенную в текущей точке  $M_1$  тела  $T_1$ .

Предполагая, что тела  $T_1$  и  $T_2$  не имеют никакой общей части и что расстояние между их центрами приведения  $G_1$  и  $G_2$  больше наибольшего из линейных размеров обоих тел, мы можем определить функцию  $U_2(M_1)$  разложением типа (5.20) и написать

$$U_2(M_1) = \int \sum_{n=0}^{\infty} \frac{U_n^{(2)}(x, y, z)}{r^{2n+1}}, \quad (5.75')$$

где  $U_n^{(2)}(x, y, z)$  — гармонические многочлены относительно координат точки  $M_1$ , коэффициенты которых зависят от эйлеровых углов  $\psi_2, \vartheta_2, \varphi_2$  тела  $T_2$ .

Так как

$$x = x'_1 - \xi_2, \quad y = y'_1 - \eta_2, \quad z = z'_1 - \zeta_2,$$

где буквы со штрихом обозначают абсолютные координаты точки  $M_1$ , то величины  $U_n^{(2)}(x, y, z)$  можно рассматривать как многочлены относительно абсолютных координат точки  $G_2$ , коэффициенты которых зависят от эйлеровых углов тела  $T_2$ .

Рассмотрим теперь треугольник  $G_1M_1G_2$ , в котором сторона  $\overline{M_1G_2}$  есть  $r$  (см. рис. 38). Положим еще

$$R = \overline{G_1G_2}, \quad r' = \overline{M_1G_1}, \quad \gamma = \angle(\overrightarrow{G_1G_2}, \overrightarrow{G_1M_1});$$

тогда

$$r^2 = R^2 + r'^2 - 2Rr' \cos \gamma,$$

---

\*) Следует отметить, что главная система координат с началом в точке  $G_2$  не совпадает с «собственной» системой координат тела  $T_2$ , начало которой также находится в точке  $G_2$ .

и мы можем написать

$$\frac{1}{r^{2n+1}} = \frac{1}{R^{2n+1}} \left[ 1 - 2 \frac{r'}{R} \cos \gamma + \frac{r'^2}{R^2} \right]^{-n-\frac{1}{2}} \quad (5.76)$$

Поэтому

$$U_2(M_1) = f \sum_{n=0}^{\infty} \frac{U_n^{(2)}(x, y, z)}{R^{2n+1}} \left[ 1 - 2 \frac{r'}{R} \cos \gamma + \frac{r'^2}{R^2} \right]^{-n-\frac{1}{2}} \quad (5.75'')$$

Внося это разложение в формулу (5.73), мы представим разложение силовой функции  $U$  в следующем виде:

$$U = f \sum_{n=0}^{\infty} \frac{U_n^{(1,2)}}{R^{2n+1}}. \quad (5.77)$$

Здесь  $R$  есть расстояние между центрами приведения тел  $T_1$  и  $T_2$ , которое в произвольной абсолютной системе координат определяется формулой

$$R = \sqrt{(\xi_2 - \xi_1)^2 + (\eta_2 - \eta_1)^2 + (\zeta_2 - \zeta_1)^2}.$$

а  $U_n^{(1,2)}$  суть некоторые многочлены относительно абсолютных координат точек  $G_1$  и  $G_2$ . Коэффициенты этих многочленов зависят от эйлеровых углов обоих тел \*).

Разложение (5.77) сходится и представляет силовую функцию взаимного притяжения двух тел в области, определяемой неравенством

$$R > \bar{r}_1 + \bar{r}_2,$$

где

$$\bar{r}_1 = \max(\overline{G_1 M_1}), \quad \bar{r}_2 = \max(\overline{G_2 M_2}).$$

Коэффициенты ряда (5.77) определяются формулой

$$U_n^{(1,2)} = \int_{(T_1)} \frac{U_n^{(1)}(x, y, z) dm_1}{\left( 1 - 2 \frac{r'}{R} \cos \gamma + \frac{r'^2}{R^2} \right)^{n+\frac{1}{2}}}, \quad (5.78)$$

при помощи которой они и могут быть вычислены. Для этого вычисления нужно прежде всего разложить в ряд выражение (5.76), а затем произвести соответствующие интегрирования.

2. Ограничимся нахождением нескольких первых членов разложения силовой функции, предполагая, что расстояние  $R$  настолько велико по сравнению с  $\bar{r}_1$  и  $\bar{r}_2$ , что членами выше треть-

\*) Само собой разумеется, что эти коэффициенты зависят также от параметров, определяющих формы тел  $T_1$ ,  $T_2$  и их внутреннее строение.

его порядка относительно обратного расстояния  $1/R$  можно пренебречь.

По формулам (5.34), (5.35) и (5.37) мы находим

$$U_0^{(2)}(x, y, z) = m_2,$$

$$U_1^{(2)}(x, y, z) = m_2(\bar{\xi}_2 x + \bar{\eta}_2 y + \bar{\zeta}_2 z),$$

$$U_2^{(2)}(x, y, z) = \frac{r^2}{2} [A_2 + B_2 + C_2 - 3I_2'],$$

где  $m_2$  есть масса тела  $T_2$ ;  $\bar{\xi}_2, \bar{\eta}_2, \bar{\zeta}_2$  — координаты его центра инерции в системе координат с началом в  $G_2$ ;  $A_2, B_2, C_2$  — его моменты инерции относительно тех же осей и  $I_2'$  — его момент инерции относительно прямой  $\overline{G_2 M_1}$ .

Заметим, что если центр приведения  $G_2$  взят в центре инерции тела  $T_2$ , то  $\bar{\xi}_2 = \bar{\eta}_2 = \bar{\zeta}_2 = 0$  и, следовательно,  $U_1^{(2)}(x, y, z) \equiv 0$ .

Теперь формула (5.78) дает

$$\frac{U_0^{(1,2)}}{R} = \frac{m_2}{R} \int_{(T_1)} \frac{dm_1}{\left(1 - 2 \frac{r'}{R} \cos \gamma + \frac{r'^2}{R^2}\right)^{\frac{1}{2}}} = m_2 \int_{(T_1)} \frac{dm_1}{r}.$$

Для вычисления этого интеграла мы можем отнести тело  $T_1$  к собственной системе координат с началом в точке  $G_1$ , а тогда ясно, что написанное выражение представляет собой силовую функцию тела  $T_1$  на материальную частицу с массой  $m_2/f$ , находящуюся в точке  $G_2$ . Следовательно, если  $\xi, \eta, \zeta$  суть координаты  $G_1$  относительно  $G_2$ , то  $-\xi, -\eta, -\zeta$  суть координаты  $G_2$  относительно  $G_1$  (оси обеих систем, по условию, параллельны), и мы будем иметь, применяя опять формулы (5.34), (5.35) и (5.37),

$$\begin{aligned} \frac{U_0^{(1,2)}}{R} &= \frac{m_2 m_1}{R} + \frac{m_2 m_1}{R^3} (-\bar{\xi}_1' x - \bar{\eta}_1' y - \bar{\zeta}_1' z) + \\ &+ \frac{m_2}{2R^3} [A_1 + B_1 + C_1 - 3I_1] + \dots; \quad (5.79) \end{aligned}$$

здесь  $m_1$  есть масса тела  $T_1$ ;  $\bar{\xi}_1', \bar{\eta}_1', \bar{\zeta}_1'$  — координаты его центра инерции в системе осей с началом в точке  $G_1$ ;  $A_1, B_1, C_1$  — его моменты инерции относительно тех же осей и  $I_1$  — его момент инерции относительно прямой  $\overline{G_2 G_1}$ .

Если за центр приведения тела  $T_1$  взят его центр инерции, то  $\bar{\xi}_1' = \bar{\eta}_1' = \bar{\zeta}_1' = 0$  и второй член в правой части формулы (5.79)

обращается в нуль. Далее имеем, если  $U_1^{(2)} \neq 0$ ,

$$\begin{aligned} \frac{U_1^{(1,2)}}{R^3} &= \int_{(T_1)} \frac{U_1^{(2)}(x, y, z) dm_1}{r^3} = \\ &= m_2 \bar{\xi}_2 \int_{(T_1)} \frac{x dm_1}{r^3} + m_2 \bar{\eta}_2 \int_{(T_1)} \frac{y dm_1}{r^3} + m_2 \bar{\zeta}_2 \int_{(T_1)} \frac{z dm_1}{r^3}. \end{aligned}$$

Переходя опять к собственной для тела  $T_1$  системе координат, мы имеем, например,

$$\int_{(T_1)} \frac{x dm_1}{r^3} = \int_{(T_1)} \frac{(\xi'_1 + \xi) dm_1}{r^3} = -\frac{\partial}{\partial \xi} \int_{(T_1)} \frac{dm_1}{r}.$$

Аналогично можем представить и два других интеграла, что позволяет написать следующую формулу:

$$\frac{U_1^{(1,2)}}{R^3} = -\bar{\xi}_2 \frac{\partial}{\partial \xi} \left( \frac{U_0^{(1,2)}}{R} \right) - \bar{\eta}_2 \frac{\partial}{\partial \eta} \left( \frac{U_0^{(1,2)}}{R} \right) - \bar{\zeta}_2 \frac{\partial}{\partial \zeta} \left( \frac{U_0^{(1,2)}}{R} \right). \quad (5.80)$$

Входящие сюда производные легко находятся из (5.79), причем при дифференцировании нужно иметь в виду, что

$$R = \sqrt{\xi^2 + \eta^2 + \zeta^2}.$$

Наконец, для  $n=2$  имеем

$$\frac{U_2^{(1,2)}}{R^5} = \int_{(T_1)} \frac{U_2^{(2)}(x, y, z) dm_1}{r^5} = \frac{1}{2} \int_{(T_1)} \frac{(A_2 + B_2 + C_2 - 3I'_2) dm_1}{r^3},$$

а ограничиваясь, как было условлено, членами третьей степени относительно  $1/R$  (см. (5.76)), мы найдем

$$\frac{U_2^{(1,2)}}{R^5} = \frac{1}{2R^3} \left[ m_1(A_2 + B_2 + C_2) - 3 \int_{(T_1)} I'_2 dm_1 \right].$$

Но

$$I'_2 = I_2 \cos^2 \chi,$$

где  $\chi$  есть угол между направлением  $\vec{G}_2 M_1$  и направлением  $\vec{G}_2 \vec{G}_1$ , а так как, по условию, размеры тела  $T_1$  весьма малы по сравнению с расстоянием  $R$ , то для любой точки  $M_1$  тела  $T_1$  этот угол также весьма мал, а поэтому с принятой степенью точности

$$\int_{(T_1)} I'_2 dm_1 = \int_{(T_1)} I_2 \cos^2 \alpha dm_1 \cong m_1 I_2,$$

где  $I_2$  есть момент инерции тела  $T_2$  относительно прямой  $\overrightarrow{G_1G_2}$ . Поэтому можем написать

$$\frac{U_2^{(1,2)}}{R^5} \cong m_1 \frac{A_2 + B_2 + C_2 - 3I_2}{2R^3}. \quad (5.81)$$

Выпишем теперь окончательное приближенное выражение для силовой функции, принимая притом для большего упрощения центры инерции тел  $T_1$  и  $T_2$  за их центры приведения.

Тогда формулы (5.79)–(5.81) дают

$$U = f \frac{m_1 m_2}{R} + f m_1 \frac{A_2 + B_2 + C_2 - 3I_2}{2R^3} + \\ + f m_2 \frac{A_1 + B_1 + C_1 - 3I_1}{2R^3} + \dots \quad (5.82)$$

Заметим, что если за оси собственных систем координат тел  $T_1$  и  $T_2$  взяты главные оси инерции этих тел, то величины  $A_i$ ,  $B_i$ ,  $C_i$  суть главные центральные моменты инерции тела  $T_i$ , а момент инерции  $I_i$  относительно прямой  $\overrightarrow{G_1G_2}$ , проходящей через центры инерции двух тел, определится формулой

$$I_i = A_i \alpha_i^2 + B_i \beta_i^2 + C_i \gamma_i^2,$$

где  $\alpha_i$ ,  $\beta_i$ ,  $\gamma_i$  суть косинусы углов, образуемых прямой  $\overrightarrow{G_1G_2}$  с главными центральными осями инерции тела  $T_i$  ( $i=1,2$ ). Вспоминая выражения для направляющих косинусов осей собственной системы тела  $T_i$  с абсолютными осями (см. формулы (1.27) гл. I) и имея в виду, что направляющие косинусы прямой  $\overrightarrow{G_1G_2}$  суть

$$\frac{\xi_2 - \xi_1}{R}, \quad \frac{\eta_2 - \eta_1}{R}, \quad \frac{\zeta_2 - \zeta_1}{R},$$

мы найдем следующие выражения для  $\alpha_i$ ,  $\beta_i$ ,  $\gamma_i$ :

$$\alpha_i = (\cos \psi_i \cos \varphi_i - \sin \psi_i \sin \varphi_i \cos \vartheta_i) \frac{\xi_2 - \xi_1}{R} + \\ + (\sin \psi_i \cos \varphi_i + \cos \psi_i \sin \varphi_i \cos \vartheta_i) \frac{\eta_2 - \eta_1}{R} + \sin \varphi_i \sin \vartheta_i \frac{\zeta_2 - \zeta_1}{R},$$

$$\beta_i = (-\cos \psi_i \sin \varphi_i - \sin \psi_i \cos \varphi_i \cos \vartheta_i) \frac{\xi_2 - \xi_1}{R} + \\ + (-\sin \psi_i \sin \varphi_i + \cos \psi_i \cos \varphi_i \cos \vartheta_i) \frac{\eta_2 - \eta_1}{R} + \cos \varphi_i \sin \vartheta_i \frac{\zeta_2 - \zeta_1}{R},$$

$$\gamma_i = \sin \psi_i \sin \vartheta_i \frac{\xi_2 - \xi_1}{R} - \cos \psi_i \sin \vartheta_i \frac{\eta_2 - \eta_1}{R} + \cos \vartheta_i \frac{\zeta_2 - \zeta_1}{R},$$

где

$$R = \sqrt{(\xi_2 - \xi_1)^2 + (\eta_2 - \eta_1)^2 + (\zeta_2 - \zeta_1)^2},$$

если тела  $T_1$  и  $T_2$  отнесены к абсолютной системе координат, и  $R = \sqrt{\xi^2 + \eta^2 + \bar{r}^2}$ , если одно тело, например  $T_1$ , отнесено к системе координат, связанной с другим телом.

Ввиду выражений для моментов инерции  $I_i$  и направляющих косинусов (5.83), функция  $U$ , определяемая формулой (5.82), является явной функцией от переменных (5.74), и дифференцирование этой функции по переменным (5.74) даст выражения составляющих сил притяжения, действующих на тела  $T_1$ ,  $T_2$  и выражения для моментов этих сил.

Если расстояние  $R$  очень велико по сравнению с  $\bar{r}_1$  и  $\bar{r}_2$ , то мы можем ограничиться в формуле (5.82) только одним первым членом и тогда получим

$$U = f \frac{m_1 m_2}{R}, \quad (5.82')$$

что опять показывает, что два тела, находящиеся на достаточно большом взаимном расстоянии, притягиваются друг к другу почти так же, как притягивались бы две материальные точки, помещенные в центрах приведения этих тел, массы которых равны  $m_1$  и  $m_2$ .

3. Возвратимся теперь к формулам (5.77), (5.78) и покажем, как можно построить разложение функции  $U$  в общем виде.

Для этого рассмотрим сначала вкратце некоторое обобщение многочленов Лежандра, принадлежащее Гегенбауеру\*).

Рассмотрим вместо производящей функции  $\Phi(x, \alpha)$  многочленов Лежандра (см. формулу (4.31') гл. IV) следующую функцию

$$G^{(n)}(x, \alpha) = (1 - 2\alpha x + \alpha^2)^{-n - \frac{1}{2}}, \quad (5.83)$$

где  $n$  есть целое положительное число,  $x$  по-прежнему обозначает косинус некоторого угла, а  $|\alpha| < 1$ .

Можно доказать (на чем для сокращения мы останавливаться не будем)\*\*), что при этих условиях функция (5.83) разложима в абсолютно сходящийся ряд, расположенный по степеням параметра  $\alpha$ .

Этот ряд представим следующим образом:

$$G^{(n)}(x, \alpha) = \sum_{p=0}^{\infty} \alpha^p G_p^{(n)}(x), \quad (5.84)$$

\*) См. Е. Т. Уиттекер и Г. Н. Ватсон, Курс современного анализа, т. 2, перев. с англ., ГТТИ, 1934 (2-е изд., 1965), а также Г. Н. Дубошин, Разложение обратного расстояния в теории притяжения, Прикл. матем. и мех., т. X, 1946.

\*\*) Доказательство сходимости ряда (5.84) проводится совершенно так же, как и доказательство сходимости ряда, представляющего производящую функцию  $\Phi(x, \alpha)$  многочленов Лежандра. Действительно, функция (5.83) имеет те же особые точки, что и функция (4.31'), причем очевидно, что  $G^{(n)}(x, \alpha) \equiv \Phi(x, \alpha)$ .



и покажем, что его коэффициенты являются многочленами  $p$ -й степени относительно  $x$ , которые называются многочленами Гегенбауера и частным случаем которых являются многочлены Лежандра.

Для доказательства воспользуемся рекуррентной формулой для коэффициентов  $G_p^{(n)}(x)$ , вполне аналогичной такой же формуле для многочленов Лежандра. Дифференцируя равенство (5.84) по параметру  $\alpha$ , имеем

$$(2n+1)(x-\alpha)(1-2\alpha x+\alpha^2)^{-n-\frac{3}{2}} = \sum_{p=0}^{\infty} p\alpha^{p-1}G_p^{(n)}(x),$$

что можно написать также в виде

$$(2n+1)(x-\alpha) \sum_{p=0}^{\infty} \alpha^p G_p^{(n)}(x) = (1-2\alpha x+\alpha^2) \sum_{p=0}^{\infty} p\alpha^{p-1} G_p^{(n)}(x).$$

Приравнивая теперь коэффициенты при  $\alpha^p$  в левой и правой частях равенства, мы найдем после приведений искомую рекуррентную формулу

$$(p+1)G_{p+1}^{(n)}(x) = (2n+2p+1)xG_p^{(n)}(x) - (2n+p)G_{p-1}^{(n)}(x). \quad (5.85)$$

Но, с другой стороны, коэффициенты  $G_p^{(n)}(x)$  можно рассматривать как коэффициенты разложения функции (5.83) в ряд Тейлора, т. е. можно написать

$$G_p^{(n)}(x) = \frac{1}{p!} \left[ \frac{d^p G^{(n)}(x, \alpha)}{d\alpha^p} \right]_{\alpha=0}.$$

Полагая  $p=0$  и  $p=1$ , находим отсюда

$$G_0^{(n)}(x) = 1, \quad G_1^{(n)}(x) = (2n+1)x,$$

после чего формула (5.85) даст последовательно все остальные коэффициенты, и мы видим, что действительно  $G_p^{(n)}(x)$  есть многочлен  $p$ -й степени относительно  $x$ , содержащий только четные степени  $x$ , если  $p$  есть число четное, и только нечетные степени  $x$ , если  $p$  есть число нечетное.

Применяя формулу (5.85), найдем последовательно

$$G_2^{(n)}(x) = \frac{1}{2}(2n+1)(2n+3)x^2 - \frac{1}{2}(2n+1),$$

$$G_3^{(n)}(x) = \frac{1}{6}(2n+1)(2n+3)(2n+5)x^3 - \frac{1}{2}(2n+1)(2n+3)x,$$

и так далее. Применяя метод индукции к рекуррентной формуле (5.85), нетрудно также вывести общую формулу для многочленов  $G_p^{(n)}(x)$ .

Мы имеем

$$G_p^{(n)}(x) = \sum_{s=0}^{E\left(\frac{p}{2}\right)} G_{ps}^{(n)} x^{p-2s}, \quad (5.86)$$

где  $G_{ps}^{(n)}$  суть числовые коэффициенты, определяемые формулой

$$G_{ps}^{(n)} = (-1)^s \frac{(2n+1)(2n+3)\dots(2n+2p-2s-1)}{2^s s! (p-2s)!}. \quad (5.87)$$

Используя теперь полученные формулы, мы можем представить формулу (5.76) в следующем виде:

$$\frac{1}{r^{2n+1}} = \frac{1}{R^{2n+1}} \sum_{p=0}^{\infty} \left(\frac{r'}{R}\right)^p G_p^{(n)}(\cos \gamma), \quad (5.88)$$

а коэффициенты  $U_n^{(1,2)}$  разложения (5.77), определяемые формулой (5.78), представятся в виде

$$U_n^{(1,2)} = \sum_{p=0}^{\infty} \int_{(T_1)} U_n^{(2)}(x, y, z) \left(\frac{r'}{R}\right)^p G_p^{(n)}(\cos \gamma) dm_1. \quad (5.89)$$

Так как

$$\begin{aligned} r'R \cos \gamma &= -\xi(x-\xi) - \eta(y-\eta) - \zeta(z-\zeta) = \\ &= R^2 - \xi x - \eta y - \zeta z, \end{aligned}$$

то

$$\begin{aligned} r'^p R^p G_p^{(n)}(\cos \gamma) &= \sum_{s=0}^{E\left(\frac{p}{2}\right)} G_{ps}^{(n)} (r'R \cos \gamma)^{p-2s} r'^{2s} R^{2s} = \\ &= \sum_{s=0}^{E\left(\frac{p}{2}\right)} G_{ps}^{(n)} (R^2 - \xi x - \eta y - \zeta z)^{p-2s} r'^{2s} R^{2s} = U_{np}^{(1)}(x, y, z). \end{aligned}$$

и мы можем переписать формулу (5.89) в следующем виде:

$$U_n^{(1,2)} = \sum_{p=0}^{\infty} \frac{U_{np}^{(1,2)}}{R^{2p}}, \quad (5.89')$$

где

$$U_{np}^{(1,2)} = \int_{(T_1)} U_n^{(2)}(x, y, z) U_{np}^{(1)}(x, y, z) dm_1. \quad (5.90)$$

Очевидно, что подинтегральная функция в формуле (5.90) есть некоторый многочлен относительно координат текущей точки  $M_1$  тела  $T_1$ , а поэтому вычисление коэффициентов (5.90) сводится к интегрированию многочленов и не представляет никаких затруднений.

### § 7. О разложении силовой функции по функциям Ламе

В заключение этой главы сделаем несколько общих замечаний о возможности разложения силовой функции какого-либо тела на материальную точку единичной массы в ряд, коэффициенты которого выражаются через эллипсоидальные функции Ламе (см. § 10 гл. IV).

Возьмем начало координат  $O$  в центре инерции притягивающего тела  $T$  и выберем некоторый эллипсоид ( $E$ ), центр которого совпадает с началом координат, а главные оси — с соответствующими направлениями координатных осей.

Силовая функция тела  $T$  на точку  $P$  единичной массы определяется формулой (5.10), где сферические функции — «игреки Лапласа» даются формулой (5.9).

Но, как показано в § 10 гл. IV, сферическая функция выражается суммой произведений Ламе, а поэтому формулу (5.10) можно написать также в виде

$$U(P) = f \sum_{n=0}^{\infty} \frac{U_n(\mu, \nu)}{n+1}. \quad (5.91)$$

Чтобы определить коэффициенты этого разложения, заменим в формуле (5.9) многочлен Лежандра  $P_n(\cos \gamma)$  его выражением (4.110), приведенным в конце гл. IV. Тогда мы получим

$$U_n(\mu, \nu) = \sum_{s=1}^{2n+1} U_n^s E_n^s(\mu) E_n^s(\nu), \quad (5.92)$$

где коэффициенты определяются формулой

$$U_n^s = \frac{\pi}{2(2n+1)} \int_{(T)} r'^n E_n^s(\mu') E_n^s(\nu') dm. \quad (5.93)$$

Ясно, что коэффициенты  $U_n^s$  также являются некоторыми характеристическими для тела  $T$  постоянными, которые можно вывести из постоянных  $A_{nh}$ ,  $B_{nh}$  или же из моментов инерции различных порядков.

Радиус-вектор  $r$  точки  $P$  можно заменить его выражением (4.93) или (4.93') через эллипсоидальные координаты  $\lambda$ ,  $\mu$ ,  $\nu$ ,