

**МІНІСТЕРСТВО ОСВІТИ І НАУКИ УКРАЇНИ**  
Харківський національний автомобільно-дорожній університет

До друку дозволяю

Заступник ректора

\_\_\_\_\_ І.П. Гладкий

**КОНСПЕКТ ЛЕКЦІЙ**

з дисципліни «Вища математика»

для студентів денної форми навчання освітньо-кваліфікаційного

рівня бакалавр напряму підготовки

6.010104 «Професійна освіта. Транспорт»

Затверджено

Радою Факультету МТЗ

протокол № \_\_\_\_ від

Укладач:

ст. викладач каф. прикладної математики

Козачок Л.М.

Харків

2016

## 1.1. ДВОЙНОЙ ИНТЕГРАЛ

### 1.1.1. Определение двойного интеграла. Его геометрический смысл

Пусть в некоторой замкнутой области  $D$  на плоскости  $xOy$  задана ограниченная функция двух переменных  $z = f(x, y)$ . Прделаем следующие операции (подобно тому, как это делаем при определении определенного интеграла).

1. Область  $D$  (рис. 1.1) разобьем произвольным образом на  $n$  частей  $\Delta S_1, \Delta S_2, \dots, \Delta S_n$ . И чтобы не вводить новых символов, площади этих подобластей тоже будем обозначать через  $\Delta S_i$  ( $i = \overline{1, n}$ ), а диаметры их (расстояния между наиболее удаленными точками границы области  $\Delta S_i$ ) –

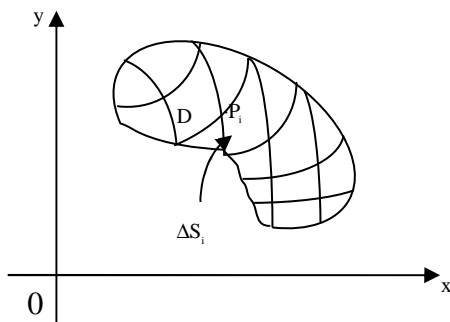


Рис. 1.1

через  $d_i$ . Пусть  $\max d_i$  – наибольший диаметр областей  $\Delta S_i$  ( $i = \overline{1, n}$ ).

2. В каждой из областей  $\Delta S_i$  возьмем произвольную точку  $P_i(\xi_i, \eta_i)$  (внутри или на границе  $\Delta S_i$ ). И вычислим значение функции в этой точке  $f(P_i) = f(\xi_i, \eta_i)$ .

3. Значение  $f(P_i)$  умножим на площадь  $\Delta S_i$  – меру элементарной области  $\Delta S_i$ . (В случае функции одной переменной  $y = f(x)$  мерой элементарной области была длина  $\Delta x_i$  отрезка  $[x_{i-1}, x_i]$ , в случае функции двух переменных за меру области  $\Delta S_i$  принимается ее площадь).

4. Составим сумму произведений вида  $f(P_i)\Delta S_i$ :

$$S_n = f(P_1)\Delta S_1 + f(P_2)\Delta S_2 + \dots + f(P_n)\Delta S_n = \sum_{i=1}^n f(P_i)\Delta S_i \quad (1.1)$$

Сумма (1.1) называется интегральной суммой для функции  $z = f(x, y)$  по области  $D$ , соответствующей данному разбиению.

При заданном числе  $n$  частей  $\Delta S_i$ , на которые дробится область  $D$ , можно составить сколько угодно интегральных сумм: во-первых, по-разному дробить фигуру на  $n$  частей, а во-вторых, в каждой части можно произвольным образом выбирать точку  $P_i$ .

5. Измельчая разбиение, находим предел  $I$  интегральной суммы  $S_n$  при условии, что  $\max d_i \rightarrow 0$ , следовательно,  $n \rightarrow \infty$

$$I = \lim_{\substack{\max d_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} S_n = \lim_{\substack{\max d_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n f(P_i)\Delta S_i.$$

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Если существует конечный предел интегральной суммы  $S_n$  при  $\max d_i \rightarrow 0$  (при этом  $n \rightarrow \infty$ ) и если этот предел не зависит ни от способа разбиения области  $D$  на элементарные площадки  $S_i$ , ни от выбора точки  $P_i \in \Delta S_i$ , то он называется *двойным интегралом* от функции  $z = f(x, y)$  по области  $D$  и обозначается символом

$$\iint_D f(P) dS \quad \text{или} \quad \iint_D f(x, y) dx dy.$$

Выражение  $f(x, y) dx dy$  называется *подынтегральным выражением*; функция  $f(x, y)$  - *подынтегральной функцией*;  $dS = dx dy$  - *элементом площади*;  $D$  - *областью интегрирования*;  $x$  и  $y$  - *переменными интегрирования*.

Итак, по определению

$$\iint_D f(P) dS = \lim_{\substack{\max d_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n f(P_i) \Delta S_i. \quad (1.2)$$

Функция, имеющая предел (1.2), называется *интегрируемой* в области  $D$ .

Вводя определение двойного интеграла, мы предполагали, что функция  $z = f(x, y)$  ограничена в области  $D$ . Однако не всякая ограниченная функция интегрируема, иначе говоря, имеет двойной интеграл. Какие условия надо наложить на функцию еще, чтобы можно было гарантировать существование двойного интеграла? Ответ на этот вопрос дает

**Теорема** существования двойного интеграла. Всякая функция  $z = f(x, y)$ , непрерывная в ограниченной замкнутой области  $D$ , интегрируема в этой области.

Выясним теперь геометрический смысл двойного интеграла.

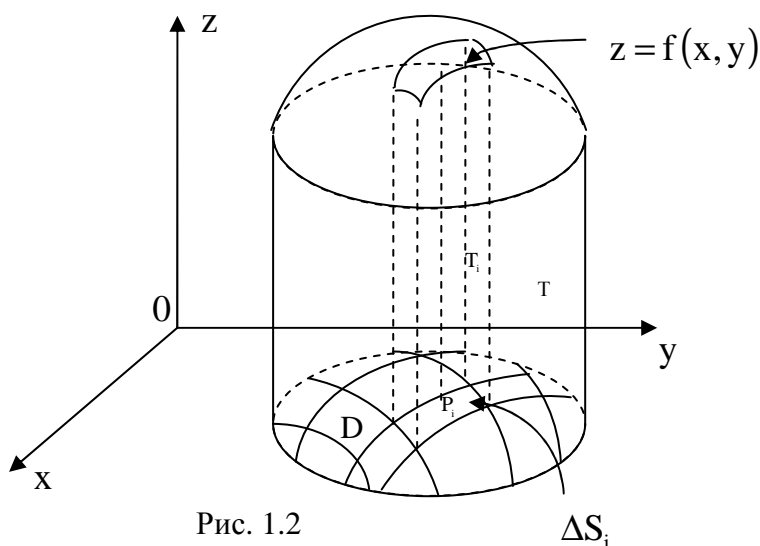


Рис. 1.2

Рассмотрим в пространстве тело  $T$ , ограниченное снизу областью  $D$ , сверху поверхностью  $z = f(x, y)$  такой, что функция  $f(x, y)$  непрерывна и неотрицательна в области  $D$ , с боков - цилиндрической поверхностью с образующей, параллельной оси  $Oz$ , и направляющей - границей области  $D$  (рис. 1.2). Такое тело будем называть *цилиндрическим*.

Поставим задачу: найти объем  $V$  цилиндрического тела. При разбиении основания цилиндрического тела - области  $D$  - на  $n$  частей  $\Delta S_i$  тело  $T$  окажется разбитым на  $n$  элементарных цилиндрических тел - столбиков

$T_1, T_2, \dots, T_n$  с основаниями  $\Delta S_1, \Delta S_2, \dots, \Delta S_n$ . Объем цилиндрического столбика  $T_i$  приближенно равен объему прямого цилиндра с тем же основанием и высотой  $f(P_i)$ :

$$\Delta V_i \approx f(P_i) \Delta S_i.$$

Принимая объем  $V$  данного цилиндрического тела  $T$  приближенно равным объему  $V_n$   $n$ -ступенчатого тела, получаем приближенное равенство

$$V \approx V_n = \sum_{i=1}^n f(P_i) \Delta S_i, \quad (1.3)$$

которое, интуитивно ясно, будет тем ближе к точному, чем меньше размеры областей  $\Delta S_i$  и больше  $n$ . Для получения точного значения  $V$  нужно в выражении (1.3) перейти к пределу, устремив наибольший диаметр  $d_i$  ячеек  $\Delta S_i$  к нулю:

$$V = \lim_{\substack{\max d_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} V_n = \lim_{\substack{\max d_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n f(P_i) \Delta S_i.$$

Последний предел есть двойной интеграл, значит,

$$V = \iint_D f(x, y) dx dy. \quad (1.4)$$

Таким образом, решена задача об объеме цилиндрического тела и установлен геометрический смысл двойного интеграла: двойной интеграл  $\iint_D f(x, y) dx dy$  от неотрицательной функции  $f(x, y)$  дает объем соответствующего цилиндрического тела, верхней поверхностью которого служит поверхность  $z = f(x, y)$ .

### 1.1.2. Свойства двойного интеграла

Как видно, конструкции определенного интеграла и двойного интеграла аналогичны. Вследствие этого свойства, а также доказательства свойств двойного интеграла аналогичны соответствующим свойствам определенного интеграла. Поэтому приведем свойства двойного интеграла, не останавливаясь на доказательствах. Свойства формулируются в предположении непрерывности функций.

1<sup>0</sup>. Двойной интеграл от суммы конечного числа функций равен сумме двойных интегралов от слагаемых функций

$$\begin{aligned} & \iint_D [f_1(x, y) + f_2(x, y) + \dots + f_n(x, y)] dS = \\ & = \iint_D f_1(x, y) dS + \iint_D f_2(x, y) dS + \dots + \iint_D f_n(x, y) dS. \end{aligned}$$

2<sup>0</sup>. Постоянный множитель подынтегральной функции можно выносить за знак интеграла

$$\iint_D a f(x, y) dS = a \iint_D f(x, y) dS.$$

Совокупность этих двух свойств называется линейностью интеграла.

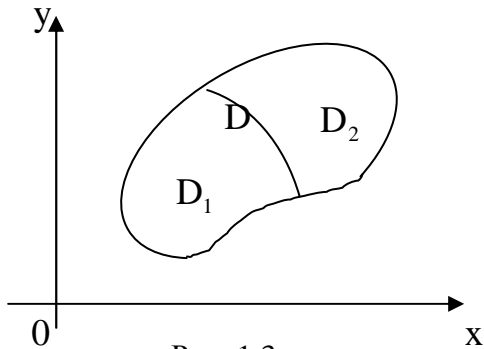


Рис. 1.3

3<sup>0</sup>. (Свойство аддитивности). Если область  $D$  разбита на две области  $D_1$  и  $D_2$  без общих внутренних точек (рис. 1.3), то

$$\iint_D f(x, y) dS = \iint_{D_1} f(x, y) dS + \iint_{D_2} f(x, y) dS.$$

4<sup>0</sup>. (Свойство монотонности интеграла). Если

$$f(x, y) \leq \varphi(x, y) \quad \forall (x, y) \in D, \text{ то}$$

$$\iint_D f(x, y) dS \leq \iint_D \varphi(x, y) dS.$$

Из этого свойства, в частности, следует, что если подынтегральная функция в области интегрирования не меняет знак, то двойной интеграл есть число того же знака, что и функция.

5<sup>0</sup>. (Оценка интеграла по модулю)

$$\left| \iint_D f(x, y) dS \right| \leq \iint_D |f(x, y)| dS.$$

6<sup>0</sup>. (Теорема об оценке интеграла). Если  $m$  и  $M$  – наименьшее и наибольшее значения функции  $f(x, y)$  в области  $D$ , то двойной интеграл от нее удовлетворяет неравенствам:

$$m \cdot S \leq \iint_D f(x, y) dS \leq M \cdot S,$$

где  $S$  – площадь области  $D$ .

7<sup>0</sup>. (Теорема о среднем значении). В области  $D$  найдется по крайней мере одна точка  $P(x, y)$  такая, что

$$\iint_D f(x, y) dS = f(P) \cdot S.$$

### 1.1.3. Вычисление двойного интеграла

#### 1.1.3.1. Понятие о правильных областях. Двукратный интеграл

Пусть область интегрирования  $D$  удовлетворяет условию: любая прямая, проходящая через внутреннюю точку области параллельно координатной оси, пересекает ее границу не более, чем в двух точках.

Область  $D$  называется правильной в направлении оси  $Oy$  ( $Ox$ ), если любая прямая, параллельная оси  $Oy$  ( $Ox$ ), пересекает границу области не более, чем в двух точках.

Для правильной в направлении оси  $Oy$  области нижнюю из этих точек будем называть точкой входа, а верхнюю – точкой выхода. Для правильной в направлении оси  $Ox$  области точка входа – левая точка пересечения прямой с границей области, точка выхода – правая точка пересечения прямой с границей.

Область, правильная как в направлении оси  $Oy$ , так и в направлении оси  $Ox$ , называется правильной.

Область, изображенная на рис. 1.4, является правильной и в направлении оси  $Oy$  (при этом  $M_1$  - точка входа в область,  $M_2$  - точка выхода из нее) и в направлении оси  $Ox$  ( $N_1$  - точка входа,  $N_2$  - точка выхода из области). Область  $D$  на рис.1.5 является правильной только в направлении оси  $Ox$  (прямая  $M_1M_2$ , параллельная оси  $Oy$ , пересекает границу в четырех точках).

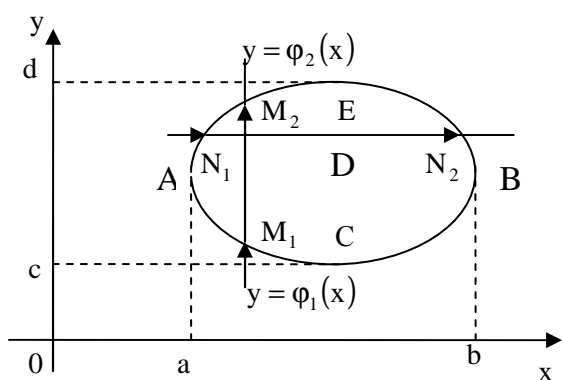


Рис. 1.4

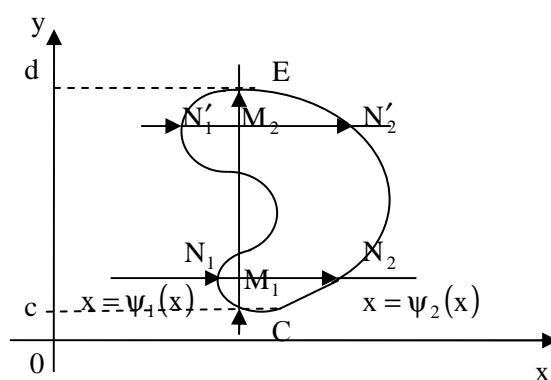


Рис. 1.5

Правильная в направлении оси  $Oy$  область  $D$  аналитически определяется системой неравенств  $\begin{cases} a \leq x \leq b, \\ \varphi_1(x) \leq y \leq \varphi_2(x), \end{cases}$  где  $y = \varphi_1(x)$  и  $y = \varphi_2(x)$  - уравнения нижней ( $ACB$ ) и верхней ( $AEB$ ) линий границы,  $x = a$  и  $x = b$  - уравнения прямых, параллельных оси  $Oy$  и касающихся границы в точках  $A$  и  $B$  (рис.1.4).

Правильная в направлении оси  $Ox$  область  $D$  определяется системой неравенств вида  $\begin{cases} c \leq y \leq d, \\ \varphi_1(y) \leq x \leq \varphi_2(y), \end{cases}$  где  $x = \varphi_1(y)$  и  $x = \varphi_2(y)$  - уравнения левой ( $CAE$  на рис.1.4,  $CN_1N'_1E$  на рис.1.5) и правой ( $CBE$  на рис.1.4,  $CN_2N'_2E$  на рис.1.5) линий границы,  $y = c$  и  $y = d$  - уравнения прямых, параллельных оси  $Ox$  и касающихся границы в точках  $C$  и  $E$ .

Рассмотрим выражение

$$I_D = \int_a^b \left( \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} f(x, y) dy \right) dx;$$

будем называть его двукратным или повторным интегралом от функции  $f(x, y)$  по области  $D$ . Сначала вычисляется интеграл в скобках: интегрирование

ведется по  $y$ , а  $x$  считается постоянным; в результате такого интегрирования получается некоторая функция от  $x$

$$\Phi(x) = \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} f(x, y) dy.$$

Затем эта функция интегрируется по  $x$  в пределах от  $a$  до  $b$ :

$$I_D = \int_a^b \Phi(x) dx.$$

В результате получается число. Двукратный интеграл обычно записывают в виде

$$I_D = \int_a^b dx \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} f(x, y) dy.$$

ПРИМЕР. Вычислить двукратный интеграл  $I_D = \int_0^2 \left( \int_0^{x^2} (x - y) dy \right) dx.$

$$I_D = \int_0^2 \left( xy - \frac{y^2}{2} \right) \Big|_0^{x^2} dx = \int_0^2 \left( x^3 - \frac{x^4}{2} \right) dx = \left( \frac{x^4}{4} - \frac{x^5}{10} \right) \Big|_0^2 = 0,8.$$

Таким образом, вычисление двукратного интеграла сводится к последовательному вычислению двух определенных интегралов.

### 1.1.3.2. Сведение двойного интеграла к двукратному

Вычисление двойного интеграла сводится к вычислению одного или нескольких двукратных интегралов. Покажем это для случая, когда  $f(x, y) \geq 0$  в области  $D$ . Будем рассматривать двойной интеграл  $\iint_D f(x, y) dx dy$  как объем цилиндрического тела  $T$ , ограниченного снизу областью  $D$ , сверху поверхностью  $z = f(x, y)$  (формула (1.4)). Задачей вычисления объема тела мы уже занимались, когда рассматривали применения определенного интеграла к задачам геометрии. Тогда была получена формула

$$V = \int_a^b S(x) dx, \tag{1.5}$$

где  $S(x)$  – площадь произвольного поперечного сечения тела, перпендикулярного к оси  $Ox$ , а  $x = a$  и  $x = b$  – уравнения плоскостей, ограничивающих тело. Применим эту формулу к вычислению интеграла  $\iint_D f(x, y) dx dy$ , где  $D$  – правильная область. Рассечем цилиндрическое тело  $T$

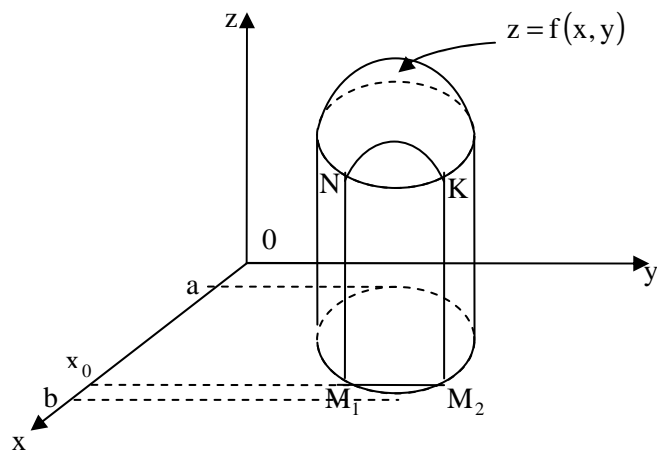


Рис. 1.6

(рис. 1.6) произвольной плоскостью  $x = x_0$  ( $a < x_0 < b$ ), параллельной плоскости  $yOz$ . В сечении имеем криволинейную трапецию  $M_1 N K M_2$ , ограниченную кривой  $NK$ , уравнение которой  $z = f(x_0, y)$ , где  $y$  изменяется от ординаты точки  $M_1$  до ординаты точки  $M_2$ . Точка  $M_1$  является точкой входа прямой  $x = x_0$  в область  $D$ , а  $M_2$  – точкой выхода

из нее. Точка  $M_1$  лежит на линии  $y = \varphi_1(x)$ , значит  $y_{M_1} = \varphi_1(x_0)$ ; точка  $M_2$  лежит на линии  $y = \varphi_2(x)$ , значит,  $y_{M_2} = \varphi_2(x_0)$ . Таким образом, площадь рассматриваемого сечения, как площадь криволинейной трапеции находится по формуле:

$$S(x_0) = \int_{\varphi_1(x_0)}^{\varphi_2(x_0)} f(x_0, y) dy.$$

В силу произвольности  $x$  ( $a \leq x \leq b$ ) интеграл  $\int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} f(x, y) dy$  есть выражение

для площади  $S(x)$  любого сечения, перпендикулярного к оси  $Ox$ . Подставляя найденное  $S(x)$  в формулу (1.5), получим

$$V = \int_a^b \left( \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} f(x, y) dy \right) dx = \int_a^b dx \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} f(x, y) dy.$$

Сопоставляя полученный результат с формулой (1.4), заключаем, что двойной интеграл выражается через двукратный по формуле

$$\iint_D f(x, y) dx dy = \int_a^b dx \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} f(x, y) dy. \quad (A)$$

Рассекая тело  $T$  плоскостями  $y = \text{const}$  ( $c \leq y \leq d$ ), найдем площадь  $S(y)$  любого сечения, перпендикулярного к оси  $Oy$ , по формуле



$$S(y) = \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} f(x, y) dy,$$

где  $y$  при интегрировании считается постоянным. Применяя формулу для вычисления объема тела по площади параллельных сечений

$$V = \int_c^d S(y) dy,$$

придем ко второму выражению для двойного интеграла:

$$\iint_D f(x, y) dx dy = \int_c^d dy \int_{\varphi_1(y)}^{\varphi_2(y)} f(x, y) dx. \quad (\text{Б})$$

В формуле (А) интегрирование выполняется вначале по  $y$  – в пределах от  $y_1 = \varphi_1(x)$  до  $y_2 = \varphi_2(x)$ , которые указывают границы изменения  $y$  при постоянном, но произвольном значении  $x$ , а затем по  $x$  – в пределах от  $x_1 = a$  до  $x_2 = b$ , которые являются наименьшим и наибольшим значениями  $x$  во всей области  $D$  и всегда постоянны. В формуле (Б) интегрирование выполняется в другом порядке: внутренний интеграл берется по  $x$  (при фиксированном  $y$ ), пределы интегрирования указывают границы изменения  $x$ , в общем случае

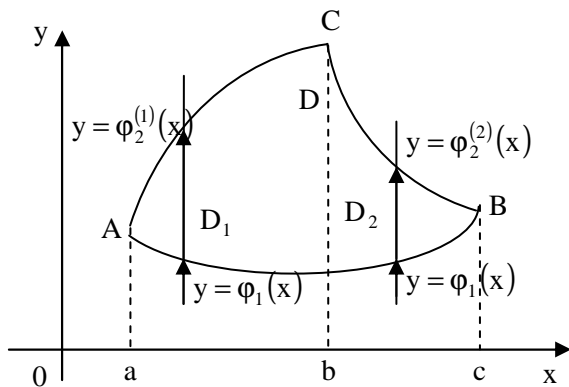


Рис. 1.7

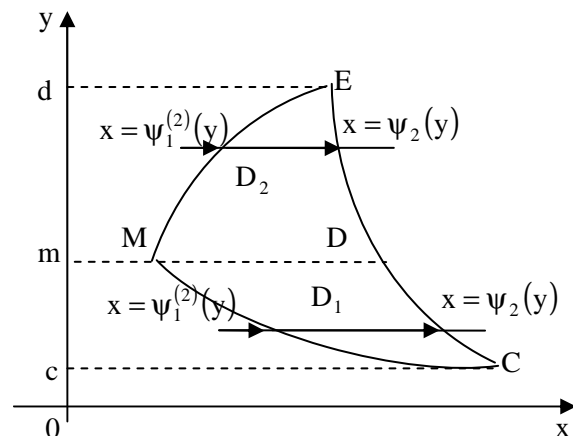


Рис. 1.8

зависящие от  $y$ ; внешний интеграл берется по  $y$ , пределы интегрирования также постоянны и указывают границы изменения этой переменной.

Если область интегрирования  $D$  является правильной в направлении оси  $Oy$  и в направлении оси  $Ox$ , то вычисление двойного интеграла можно производить как по формуле (А), так и по формуле (Б). В тех случаях, когда нижняя или верхняя (левая или правая) линии границы области  $D$  представлены различными аналитическими выражениями, область следует разбить прямыми, параллельными оси  $Oy$  (или  $Ox$ ), на составляющие области, в каждой из которых указанные границы определялись бы одним уравнением, а затем воспользоваться свойством аддитивности двойного интеграла. Так, для области  $D$ , изображенной на рис.1.7, где верхняя граница имеет уравнение

дуги  $\overset{\cup}{AC}: y = \varphi_2^{(1)}(x)$  при  $a \leq x \leq c$ ,

$\overset{\cup}{CB}: y = \varphi_2^{(2)}(x)$  при  $c \leq x \leq b$ ,

двойной интеграл следует представить в виде суммы двух интегралов по областям  $D_1$  и  $D_2$ , каждый из которых будет вычислен по формуле (А):

$$\begin{aligned} \iint_D f(x, y) dx dy &= \iint_{D_1} f(x, y) dx dy + \iint_{D_2} f(x, y) dx dy = \\ &= \left| D_1 \begin{cases} a \leq x \leq c; \\ \varphi_1(x) \leq y \leq \varphi_2^{(1)}(x); \end{cases} \right. D_2 \begin{cases} c \leq x \leq b \\ \varphi_1(x) \leq y \leq \varphi_2^{(2)}(x) \end{cases} = \\ &= \int_a^c dx \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2^{(1)}(x)} f(x, y) dy + \int_c^b dx \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2^{(2)}(x)} f(x, y) dy. \end{aligned} \quad (1.6)$$

Область  $D$ , следует разбить на подобласти  $D_1$  и  $D_2$  прямой  $y = m$ , поскольку левая граница ее имеет уравнение

дуги  $\overset{\cup}{MC}: x = \psi_1^{(1)}(y)$  при  $c \leq y \leq m$ ,

$\overset{\cup}{MB}: x = \psi_1^{(2)}(y)$  при  $m \leq y \leq d$ ,

тогда двойной интеграл будет представлен в виде суммы следующих интегралов (по аналогии с (1.6)).

$$\begin{aligned} \iint_D f(x, y) dx dy &= \iint_{D_1} f(x, y) dx dy + \iint_{D_2} f(x, y) dx dy = \\ &= \int_c^m dy \int_{\psi_1^{(1)}(y)}^{\psi_2(y)} f(x, y) dx + \int_m^d dy \int_{\psi_1^{(2)}(y)}^{\psi_2(y)} f(x, y) dx. \end{aligned} \quad (1.7)$$

Если область  $D$  не является правильной, то ее разбивают на конечное число правильных в направлении какой-либо оси областей  $D_1, D_2, \dots, D_n$ , что позволяет свести вычисление двойного интеграла по области  $D$  к

вычислению  $n$  двойных интегралов по составляющим областям.

Итак, для вычисления двойного интеграла необходимо построить область интегрирования, а затем установить порядок интегрирования в соответствии с формулами (А) или (Б), выбор которых диктуется соображениями рационального интегрирования. Поясним это на примере.

**ПРИМЕР.** Расставить пределы интегрирования двумя способами и

вычислить двойной интеграл  $\iint_D \frac{x^2}{y^2} dx dy$ ,

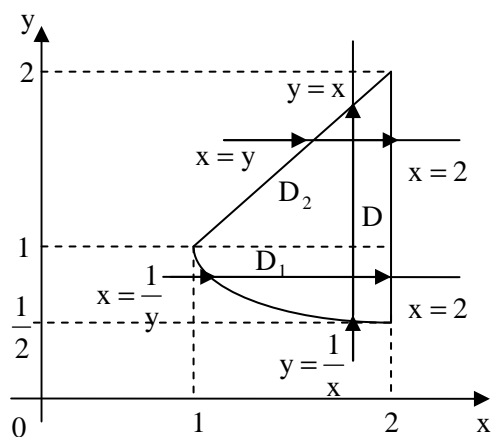


Рис. 1.9

где область  $D$  ограничена линиями  $x = 2$ ,  $y = x$  и  $xy = 1$ .

Прежде изобразим область (см. рис. 1.9). Область является правильной в направлении оси  $Oy$ : произвольная прямая, проведенная параллельно этой оси, пересекает ее границу в двух точках.

Область снизу ограничена линией  $y = \varphi_1(x) = \frac{1}{x}$ , сверху – линией  $y = \varphi_2(x) = x$ , слева и справа – прямыми  $x = a = 1$ ,  $x = b = 2$ . Поэтому интеграл можно вычислить по формуле (А), представив область  $D$  в виде:

$$D \begin{cases} 1 \leq x \leq 2 \\ \frac{1}{x} \leq y \leq x. \end{cases}$$

$$\iint_D \frac{x^2}{y^2} dx dy = \int_1^2 dx \int_{\frac{1}{x}}^x \frac{x^2}{y^2} dy = \int_1^2 x^2 dx \int_{\frac{1}{x}}^x \frac{dy}{y^2} = \int_1^2 x^2 \left( -\frac{1}{y} \Big|_{\frac{1}{x}}^x \right) dx = \int_1^2 x^2 \left( x - \frac{1}{x} \right) dx = \frac{9}{4}.$$

Изменим порядок интегрирования. Данная область  $D$  является правильной и в направлении оси  $Ox$ , но при этом левая граница ее  $x = \psi_1(y)$  состоит из двух участков, имеющих уравнения  $x = \frac{1}{y}$ , когда  $\frac{1}{2} \leq y \leq 1$ , и  $x = y$ , когда  $1 \leq y \leq 2$ . В том случае следует разбить область прямой  $y = 1$  на две подобласти  $D_1$ ,  $D_2$  и воспользоваться формулой (1.7), положив в ней  $\varphi_1^{(1)}(y) = \frac{1}{y}$ ,  $\varphi_1^{(2)}(y) = y$ ,  $\varphi_2(y) = 2$ ,  $c = \frac{1}{2}$ ,  $m = 1$ ,  $d = 2$ .

Тогда

$$\begin{aligned} \iint_D \frac{x^2}{y^2} dx dy &= \iint_{D_1} \frac{x^2}{y^2} dx dy + \iint_{D_2} \frac{x^2}{y^2} dx dy = \left| D_1 \begin{cases} \frac{1}{2} \leq y \leq 1, \\ \frac{1}{y} \leq x \leq 2, \end{cases} \quad D_2 \begin{cases} 1 \leq y \leq 2 \\ y \leq x \leq 2 \end{cases} \right| = \\ &= \int_{\frac{1}{2}}^1 \frac{dy}{y^2} \int_{\frac{1}{y}}^2 x^2 dx + \int_1^2 \frac{dy}{y^2} \int_y^2 x^2 dx = \int_{\frac{1}{2}}^1 \frac{1}{y^2} \left( \frac{x^3}{3} \Big|_{\frac{1}{y}}^2 \right) dy + \int_1^2 \frac{1}{y^2} \left( \frac{x^3}{3} \Big|_y^2 \right) dy = \\ &= \frac{1}{3} \int_{\frac{1}{2}}^1 \frac{1}{y^2} \left( 8 - \frac{1}{y^3} \right) dy + \frac{1}{3} \int_1^2 \frac{1}{y^2} (8 - y^3) dy = \frac{9}{4}. \end{aligned}$$

Мы убедились в том, что значение двойного интеграла не зависит от порядка интегрирования. Однако, очевидно, первоначально выбранный порядок интегрирования в соответствии с формулой (А) (вначале по  $y$ , затем по

х) рациональнее обратного порядка интегрирования (вначале по  $x$ , затем по  $y$ ). Этот пример также показывает, как важно выбрать нужный порядок интегрирования.

Заметим, что формулы сведения двойного интеграла к двукратному имеют особенно простой вид, когда область  $D$  является прямоугольником со сторонами, параллельными координатным осям (рис. 1.10). В этом случае являются постоянными пределы и внутреннего интеграла:

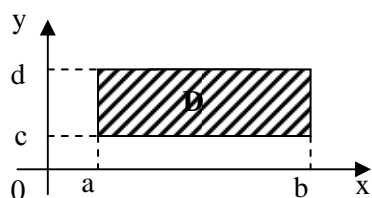


Рис. 1.10

$$\iint_D f(x, y) dx dy = \int_a^b dx \int_c^d f(x, y) dy = \int_c^d dy \int_a^b f(x, y) dx.$$

### 1.1.3.3. Замена переменных в двойном интеграле. Вычисление двойного интеграла в полярных координатах

При вычислении определенного интеграла  $\int_{x_1}^{x_2} f(x) dx$  часто приходится

прибегать к замене переменной согласно зависимости  $x = \varphi(u)$ ; введенная функция осуществляет взаимно однозначное соответствие между точками интервала  $[u_1, u_2]$  изменения переменной  $u$  и точками интервала  $[x_1, x_2]$  изменения переменной  $x$ . При выполнении определенных условий имеет место равенство

$$\int_{x_1}^{x_2} f(x) dx = \int_{u_1}^{u_2} f[\varphi(u)] \varphi'(u) du.$$

При вычислении двойных интегралов также бывает полезно сделать замену переменных: перейти к новым переменным  $u$  и  $v$ , связанным с  $x$  и  $y$  формулами

$$x = x(u, v), \quad y = y(u, v). \quad (1.8)$$

Правило замены переменных в двойном интеграле значительно сложнее. Опуская вывод этого правила, приведем окончательную формулу и разъясним ее смысл на примере преобразования двойного интеграла в декартовых координатах к полярным координатам.

Предварительно введем понятие криволинейных координат. Рассмотрим две плоскости с декартовыми координатами  $(x, y)$  и  $(u, v)$ , где выделены замкнутые ограниченные области  $D$  и  $D'$ . Будем предполагать, что функции  $x(u, v)$ ,  $y(u, v)$  определены в области  $D'$  плоскости  $(u, v)$ . Предположим еще, что формулы (1.8) устанавливают взаимно однозначное соответствие между точками областей  $D$  и  $D'$  (рис. 1.11).

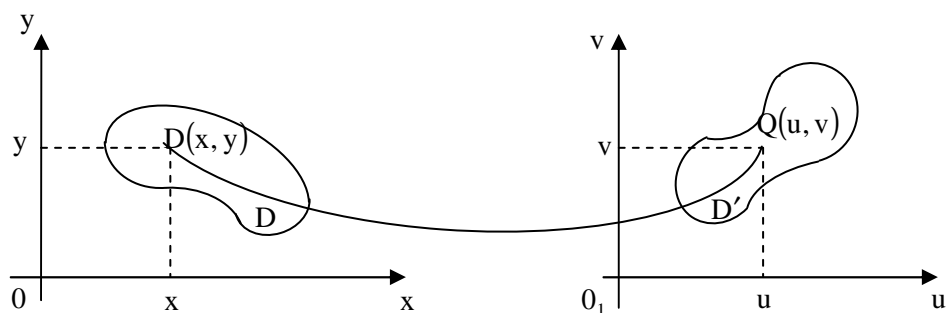


Рис. 1.11

Это значит, что не только каждой точке  $Q(u, v)$  из области  $D'$  соответствует, согласно формулам (1.8), единственная точка  $P(x, y)$  из области  $D$ , но и, наоборот, для любой точки  $P(x, y)$  из  $D$  существует единственная точка  $Q(u, v)$  из  $D'$ , для которой  $x = x(u, v)$ ,  $y = y(u, v)$ . Другими словами, для любых чисел  $x$  и  $y$  (таких, что точка  $P(x, y)$  находится в  $D$ ) система уравнений (1.8) имеет единственное решение

$$u = u(x, y), \quad v = v(x, y), \quad (1.9)$$

такое, что точка  $Q(u, v)$  лежит в  $D'$ . То, что точка  $P(x, y)$  в  $D$  вполне определяется заданием соответствующей ей точки  $Q(u, v)$  в  $D'$ , позволяет смотреть на числа  $u$  и  $v$  как на координаты точки; их называют криволинейными координатами этой точки (для точки же  $Q$  они служат прямоугольными декартовыми координатами).

Когда точка  $Q(u, v)$  пробегает область  $D'$ , соответствующая точка  $P(x, y)$  пробегает всю область  $D$ . Говорят, что формулы (1.8) отображают область  $D'$  на область  $D$ . При этом точка  $P \in D$ , соответствующая некоторой точке  $Q \in D'$ , называется образом последней, которая, в свою очередь, называется прообразом точки  $P$ . образом любой непрерывной линии, лежащей в области  $D$ , служит непрерывная же линия в  $D'$ .

Если  $z = f(x, y)$  - непрерывная в замкнутой ограниченной области  $D$  функция и если формулы

$$x = x(u, v), \quad y = y(u, v)$$

устанавливают взаимно однозначное соответствие между точками области  $D$  и точками некоторой области  $D'$  в плоскости  $(u, v)$ , удовлетворяющее условиям:

1) функции  $x = x(u, v)$ ,  $y = y(u, v)$ ,  $u = u(x, y)$ ,  $v = v(x, y)$  непрерывны и имеют непрерывные частные производные первого порядка в областях  $D$  и  $D'$ ;

2) функциональный определитель Якоби (якобиан преобразования (1.8))

$$I(u, v) = \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \\ \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix} = \frac{\partial x}{\partial u} \cdot \frac{\partial y}{\partial v} - \frac{\partial x}{\partial v} \cdot \frac{\partial y}{\partial u}$$

отличен от нуля всюду в области  $D'$ , то имеет место следующая формула замены переменных в двойном интеграле:

$$\iint_D f(x, y) dx dy = \iint_{D'} f(x(u, v), y(u, v)) |I(u, v)| du dv. \quad (1.10)$$

Формулу (1.10) легко запомнить. Для этого заметим, что ее правая часть получается из левой в результате трех процедур: 1)  $x$  и  $y$  заменяются их выражениями (1.8); 2)  $dx dy$  заменяется на  $|I(u, v)| du dv$  (выражение  $|I(u, v)| du dv$  называют «элементом площади в криволинейных координатах»); 3) область  $D$  заменяется областью  $D'$ .

При удачной замене переменных преобразованный интеграл может оказаться проще, чем исходный; например, пределы интегрирования могут получиться постоянными.

Наиболее используемыми из криволинейных координат являются полярные. Мы знаем, что полярные координаты  $\varphi$  и  $\rho$  любой точки связаны с ее декартовыми координатами  $x$  и  $y$  формулами

$$x = \rho \cos \varphi, \quad y = \rho \sin \varphi \quad (u = \varphi, \quad v = \rho) \quad (1.11)$$

при условии, что полюс помещен в начале декартовой системы координат и полярная ось направлена вдоль оси  $Ox$ . Эти формулы сопоставляют числам  $\varphi$  и  $\rho$  числа  $x$  и  $y$ . Значит здесь имеется отображение плоскости  $(\varphi, \rho)$  на плоскость  $(x, y)$ ; оно будет взаимно однозначным, если потребовать выполнения неравенств

$$0 \leq \rho < \infty, \quad 0 \leq \varphi < 2\pi \quad (\text{либо } -\pi \leq \varphi < \pi).$$

Замечая, что функции (1.11) и частные производные  $x'_\varphi = -\rho \sin \varphi$ ,  $x'_\rho = \cos \varphi$ ,  $y'_\varphi = \rho \cos \varphi$ ,  $y'_\rho = \sin \varphi$  непрерывны в указанной области  $D'$ , найдем якобиан преобразования (1.11):

$$I(\varphi, \rho) = \begin{vmatrix} -\rho \sin \varphi & \cos \varphi \\ \rho \cos \varphi & \sin \varphi \end{vmatrix} = -\rho, \quad |I(\varphi, \rho)| = \rho.$$

Тогда формула (1.10) принимает вид

$$\iint_D f(x, y) dx dy = \iint_{D'} f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\varphi d\rho. \quad (1.12)$$

Заметим, что, применяя формулу (1.12), обычно не изображают область  $D'$  плоскости  $(u, v)$ , а пределы изменения переменных  $\varphi$  и  $\rho$  устанавливают непосредственно по области  $D$ . В связи с этим формулу (1.12) часто пишут в виде

$$\iint_D f(x, y) dx dy = \iint_D f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\varphi d\rho \quad (1.13)$$

Вычисление двойного интеграла в полярной системе координат, как и в декартовой, сводится к двукратному интегрированию по переменным  $\varphi$  и  $\rho$ . Укажем правила расстановки пределов.

1. Пусть полюс не содержится внутри области  $D$ . Область  $D$  ограничена кривыми  $\rho = \Phi_1(\varphi)$ ,  $\rho = \Phi_2(\varphi)$  и лучами  $\varphi = \alpha$ ,  $\varphi = \beta$ , где  $\Phi_1(\varphi) \leq \Phi_2(\varphi)$  и  $\alpha < \beta$  (рис.1.12). Если луч  $\varphi = \text{const}$ , проходящий через внутреннюю точку области, пересекает ее границу не более чем в двух точках, то такую область так же будем называть правильной. В таком случае

$$D\{\alpha \leq \varphi \leq \beta, \Phi_1(\varphi) \leq \rho \leq \Phi_2(\varphi)\}$$

и

$$\iint_D f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\varphi d\rho = \int_{\alpha}^{\beta} d\varphi \int_{\Phi_1(\varphi)}^{\Phi_2(\varphi)} f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\rho. \quad (1.14)$$

Интегрирование в обратном порядке, т.е. сначала по  $\varphi$ , а потом по  $\rho$ , обычно не встречается.

В частном случае, когда область  $D$  есть часть кругового кольца  $R_1 \leq \rho \leq R_2$ ,  $\alpha \leq \varphi \leq \beta$ , пределы внутреннего интеграла постоянны:

$$\iint_D f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\varphi d\rho = \int_{\alpha}^{\beta} d\varphi \int_{R_1}^{R_2} f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\rho.$$

2. Пусть полюс содержится внутри области интегрирования и любой луч  $\varphi = \text{const}$  пересекает границу в одной точке (рис. 1.13). Здесь область  $D$  описывается системой неравенств

$$0 \leq \varphi \leq 2\pi, \quad 0 \leq \rho \leq \Phi(\varphi)$$

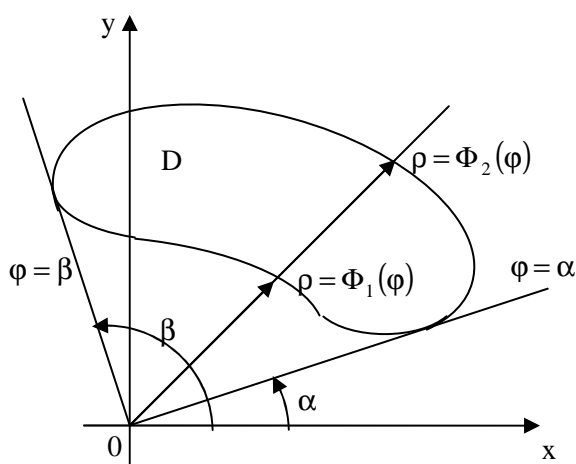


Рис. 1.12

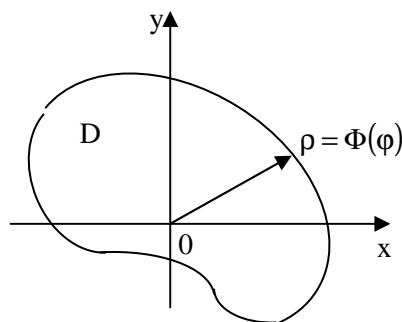


Рис. 1.13

и выполняется равенство

$$\iint_D f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\varphi d\rho = \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^{\Phi(\varphi)} f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\rho.$$

В частности, если  $\rho = R = \text{const}$ , т.е. когда область интегрирования  $D$  есть круг с центром в начале координат, то пределы внутреннего интеграла постоянны и имеет место равенство

$$\iint_D f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\varphi d\rho = \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^R f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi) \rho d\rho.$$

Переход к полярным координатам в двойном интеграле целесообразен в следующих случаях:

- 1<sup>0</sup>. Подынтегральная функция  $f(x, y)$  содержит в своем выражении  $(x^2 + y^2)$ ;
- 2<sup>0</sup>. Уравнение границы области  $D$  содержит  $(x^2 + y^2)$ ;
- 3<sup>0</sup>. Наличие условий 1<sup>0</sup> и 2<sup>0</sup>.

ПРИМЕР. Перейдя к полярным координатам, вычислить двойной интеграл  $\iint_D \sqrt{x^2 + y^2} dx dy$ , где область  $D$  ограничена окружностью  $x^2 + y^2 = 2ax$ .

Запишем данное уравнение границы области  $D$  в каноническом виде  $(x - a)^2 + y^2 = a^2$ , после чего можно утверждать, что область интегрирования есть круг радиуса  $a$  с центром в точке  $(a, 0)$  (рис.1.14). Введем полярные

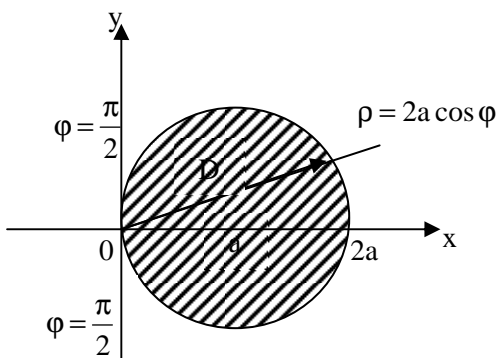


Рис. 1.14

координаты, положив  $x = \rho \cos \varphi$ ,  $y = \rho \sin \varphi$ . Тогда уравнение окружности  $x^2 + y^2 = 2ax$  преобразуется к виду  $\rho = 2a \cos \varphi$ , а область  $D$  в новой системе координат получает следующее описание:

$$D \left\{ -\frac{\pi}{2} \leq \varphi \leq \frac{\pi}{2}, 0 \leq \rho \leq 2a \cos \varphi \right\}.$$

В соответствии с формулами (1.13), (1.14) получаем

$$\begin{aligned} \iint_D \sqrt{x^2 + y^2} dx dy &= \iint_D \rho \cdot \rho d\varphi d\rho = \int_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} d\varphi \int_0^{2a \cos \varphi} \rho^2 d\rho = \int_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} \left( \frac{1}{3} \rho^3 \Big|_0^{2a \cos \varphi} \right) d\varphi = \\ &= \frac{8a^3}{3} \int_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} \cos^3 \varphi d\varphi = \frac{8a^3}{3} \int_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} (1 - \sin^2 \varphi) d(\sin \varphi) = \frac{8a^3}{3} \left( \sin \varphi - \frac{\sin^3 \varphi}{3} \right) \Big|_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} = \frac{32}{9} \pi a^3. \end{aligned}$$

Читателю предлагаем самостоятельно убедиться в целесообразности вычисления данного двойного интеграла в полярных координатах после попыток вычислить его в декартовых координатах.



## 1.1.4. Приложения двойных интегралов к задачам геометрии и механики

### 1.1.4.1. Вычисление объемов тел и площадей плоских областей

1. **Объем.** В п.1.1 при выяснении геометрического смысла двойного интеграла было установлено, что объем  $V$  цилиндрического тела, ограниченного сверху поверхностью  $z = f(x, y)$ , снизу плоскостью  $z = 0$  и с боков цилиндрической поверхностью, направляющей для которой служит граница области  $D$ , а образующие параллельны оси  $Oz$ , выражается формулой:

$$V = \iint_D f(x, y) dx dy.$$

Если тело ограничено сверху поверхностью  $z = \Phi_2(x, y)$ , а снизу –

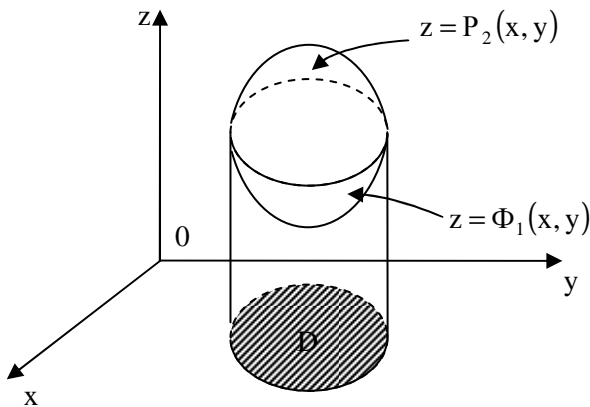


Рис. 1.15

поверхностью  $z = \Phi_1(x, y)$ , причем проекцией обеих поверхностей на плоскость  $xOy$  является область  $D$  (рис. 1.15), то объем  $V$  тела равен разности объемов двух цилиндрических тел; первое тело верхней «крышкой» имеет поверхность  $z = \Phi_2(x, y)$ , для второго тела «крышкой» служит поверхность  $z = \Phi_1(x, y)$ . Поэтому объем  $V$  равен разности двух двойных интегралов

$$\begin{aligned} V &= \iint_D \Phi_2(x, y) dx dy - \iint_D \Phi_1(x, y) dx dy = \\ &= \iint_D [\Phi_2(x, y) - \Phi_1(x, y)] dx dy. \end{aligned} \quad (1.15)$$

**ПРИМЕР.** Вычислить объем тела, ограниченного плоскостью  $y = 0$  и параболоидом  $y = 3 - x^2 - z^2$ .

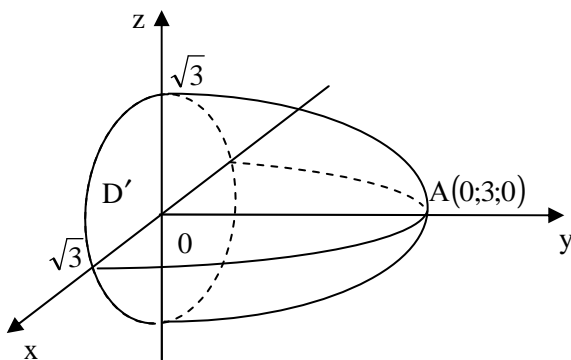


Рис. 1.16

Параболоид  $y - 3 = -(x^2 + z^2)$  симметричен относительно оси  $Oy$ , имеет вершину в точке  $A(0;3;0)$  и пересекает по окружности  $x^2 + z^2 = 3$  плоскость  $xOz$ , которой, по условию, ограничено данное тело (рис.1.16). Поэтому для решения задачи удобно считать, что тело «стоит» на плоскости  $xOz$  и «сверху» ограничено поверхностью  $y = 3 - x^2 - z^2$ . Тогда

объем  $V$  будет найден по формуле

$$V = \iint_D f(x, z) dx dz.$$

Поскольку областью интегрирования  $D$  является круг, то вычисление интеграла упростится переходом в полярную систему координат, где уравнение границы имеет вид  $\rho^2 = 3$  или  $\rho = \sqrt{3}$ . С учетом симметрии тела относительно плоскостей  $xOy$  и  $yOz$  найдем:

$$\begin{aligned} \frac{1}{4} V &= \iint_{D'} (3 - x^2 - z^2) dx dz = \iint_{D'} (3 - \rho^2) \rho d\varphi d\rho = \\ &= -\frac{1}{2} \int_0^{\pi} d\varphi \int_0^{\sqrt{3}} (3 - \rho^2) d(3 - \rho^2) = -\frac{1}{2} \int_0^{\pi} \frac{(3 - \rho^2)^2}{2} \Big|_0^{\sqrt{3}} d\varphi = \frac{9}{4} \int_0^{\pi} d\varphi = \frac{9\pi}{8}, \end{aligned}$$

откуда  $V = \frac{9\pi}{2}$ .

2. **Площадь.** Так как двойной интеграл от неотрицательной функции выражает объем прямого цилиндра с основанием  $D$ , то при  $f(x, y) \equiv 1 \quad \forall (x, y) \in D$  он будет равен объему цилиндра с высотой равной 1. Ясно, что этот объем численно равен площади  $S$  плоской области  $D$ :

$$S = \iint_D dx dy \quad \text{или} \quad S = \iint_D dS. \quad (1.16)$$

Формула (1.16) для вычисления площади часто бывает удобнее, чем известная нам формула

$$S = \int_a^b f(x) dx,$$

выражающая площадь криволинейной трапеции, поскольку она применима не только к криволинейной трапеции, но и к любой фигуре, произвольным образом расположенной относительно координатных осей.

Заметим, что если область  $D$  правильная (см. например, рис. 1.4), то площадь выразится двукратным интегралом

$$S = \int_a^b dx \int_{\varphi_1(x)}^{\varphi_2(x)} dy,$$

откуда получаем известную обобщающую формулу для вычисления площади фигуры с помощью определенного интеграла:

$$S = \int_a^b [\varphi_2(x) - \varphi_1(x)] dx.$$

**ПРИМЕР.** Вычислить площадь фигуры, ограниченной линиями  $y^2 = 2x + 1$ ,  $x - y - 1 = 0$ .

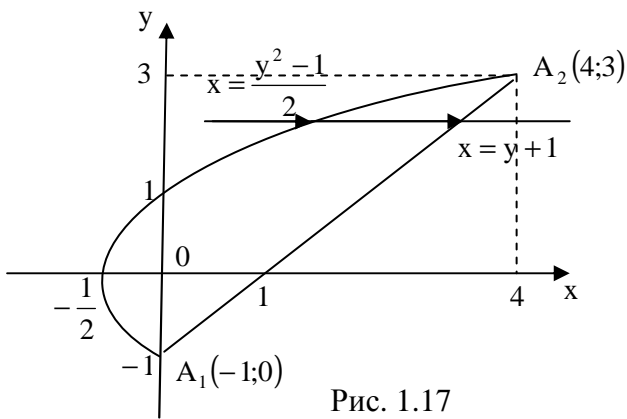


Рис. 1.17

Определим точки пересечения параболы  $y^2 = 2\left(x + \frac{1}{2}\right)$  с прямой

$$\frac{x}{1} + \frac{y}{-1} = 1 \text{ (рис.1.17), их две:}$$

$$A_1(-1;0), A_2(4;3).$$

Воспользуемся формулой (1.16). При вычислении двойного интеграла удобно выбрать порядок

интегрирования согласно формуле (Б). Итак,

$$S = \iint_D dx dy = \int_{-1}^3 dy \int_{\frac{y^2-1}{2}}^{y+1} dx = \int_{-1}^3 \left( y+1 - \frac{y^2-1}{2} \right) dy = \left[ \frac{(y+1)^2}{2} - \frac{y^3}{6} + \frac{y}{2} \right]_{-1}^3 = \frac{16}{3}.$$

#### 1.1.4.2. Задачи механики

1. **Масса пластинки.** Рассмотрим на плоскости  $xOy$  материальную пластинку, занимающую область  $D$  (рис.1.1), по которой распределена масса с плотностью  $\gamma = \gamma(x, y)$ . Толщину пластинки считаем настолько малой, что изменением плотности по толщине ее можно пренебречь. Если плотность была постоянной ( $\gamma = \text{const}$ ), то масса  $m$  всей пластинки определялась бы по известной формуле  $m = \gamma \cdot S$ , где  $S$  – площадь пластинки.

Вычислим массу неоднородной пластинки, предполагая  $\gamma(x, y)$  непрерывной функцией. Для этого разобьем область  $D$  на частичные области  $\Delta S_1, \Delta S_2, \dots, \Delta S_n$  с площадями  $\Delta S_1, \Delta S_2, \dots, \Delta S_n$  и в каждой из них выберем некоторую точку  $P_i(\xi_i, \eta_i)$ . Если диаметр области  $\Delta S_i$  мал, то плотность в точках этой области, в силу непрерывности функции  $\gamma(x, y)$ , мало отличается от ее значения в точке  $P_i$ , поэтому массу  $m_i$  пластинки  $\Delta S_i$  можно считать равной приближенно массе фиктивной пластинки с постоянной плотностью  $\gamma(\xi_i, \eta_i)$ , т.е.  $m_i \approx \gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i$ . Суммируя по всем областям деления, получим приближенное значение массы  $m$  области  $D$ :

$$m \approx \sum_{i=1}^n \gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i.$$

За точное значение массы неоднородной пластинки принимается предел, к которому стремится составленная интегральная сумма для функции  $\gamma(x, y)$  по области  $D$ , когда каждая частичная область  $S_i$  стягивается в точку, т.е.  $\max \Delta S_i \rightarrow 0$ . В результате предельного перехода получаем

$$m = \lim_{\substack{\max \Delta S_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n \gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i = \iint_D \gamma(x, y) dx dy. \quad (1.17)$$

**2. Координаты центра тяжести и статистические моменты пластинки.** Известно, что координаты  $x_c$  и  $y_c$  центра тяжести  $C(x_c, y_c)$  системы материальных точек  $P_1(x_1, y_1), P_2(x_2, y_2), \dots, P_n(x_n, y_n)$ , в которых сосредоточены массы  $m_1, m_2, \dots, m_n$ , определяются по формулам

$$x_c = \frac{\sum_{i=1}^n x_i m_i}{\sum_{i=1}^n m_i}, \quad y_c = \frac{\sum_{i=1}^n y_i m_i}{\sum_{i=1}^n m_i}. \quad (1.18)$$

Найдем координаты центра тяжести плоской неоднородной пластинки  $D$ . Разбив область  $D$  на части  $\Delta S_i$  и выбрав в каждой из них точку  $P_i(\xi_i, \eta_i)$ , будем считать, как и при решении предыдущей задачи, массу  $m_i$  элементарной площадки  $\Delta S_i$  приближенно равной  $\gamma(P_i) \Delta S_i$ . Если предположить, что каждая из этих масс  $m_i$  сосредоточена в одной точке  $P_i$ , то получим систему материальных точек, центр тяжести которой вычисляется по формулам (1.18). Тем самым найдены приближенные значения

$$x_c \approx \frac{\sum_{i=1}^n \xi_i \gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i}{\sum_{i=1}^n \gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i}, \quad y_c \approx \frac{\sum_{i=1}^n \eta_i \gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i}{\sum_{i=1}^n \gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i}$$

координат центра  $C(x_c, y_c)$  масс пластинки. Чтобы получить точные значения этих координат, в последних формулах нужно перейти к пределу, неограниченно измельчая разбиение области  $D$ .

Тогда стоящие в этих формулах суммы перейдут в соответствующие двойные интегралы. Таким образом получим

$$x_c = \frac{\iint_D x \gamma(x, y) dx dy}{\iint_D \gamma(x, y) dx dy}, \quad y_c = \frac{\iint_D y \gamma(x, y) dx dy}{\iint_D \gamma(x, y) dx dy}. \quad (1.19)$$

Если пластинка однородна, т.е.  $\gamma = \text{const}$ , то формулы для координат центра масс приобретают более простой вид

$$x_c = \frac{\iint_D x dx dy}{\iint_D dx dy}, \quad y_c = \frac{\iint_D y dx dy}{\iint_D dx dy}. \quad (1.20)$$

Заметим, что выражения

$$M_y = \iint_D x \gamma(x, y) dx dy, \quad M_x = \iint_D y \gamma(x, y) dx dy$$

называют статистическими моментами плоской фигуры  $D$  относительно осей  $Oy$  и  $Ox$  соответственно. С учетом этого замечания и формулы (1.17) последние формулы (1.19), (1.20) можно записать компактно:

$$x_c = \frac{M_y}{m}, \quad y_c = \frac{M_x}{m}.$$

### 3. Моменты инерции пластинки.

Напомним, моментом инерции  $I$  материальной точки  $P$  с массой  $m$  относительно какой-либо оси (или точки  $O$ ) называется произведение массы на квадрат ее расстояния  $r$  от этой оси (или точки);  $I = mr^2$ . А момент инерции  $I$  системы материальных точек с массами  $m_1, m_2, \dots, m_n$  относительно одной и той же оси (точки) есть сумма моментов инерции отдельных точек этой системы, т.е.  $I = \sum_{i=1}^n m_i r_i^2$ .

Определим момент инерции плоской пластины  $D$  (рис. 1.18), имеющей поверхностную плотность распределения масс  $\gamma = \gamma(x, y)$  относительно осей координат. Метод составления выражений для моментов инерции пластинки

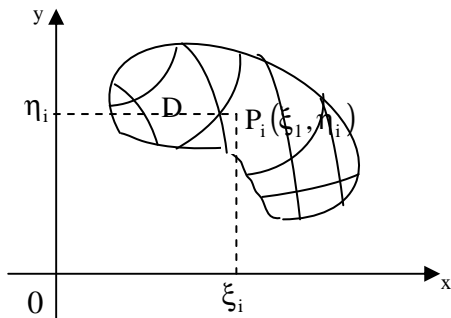


Рис. 1.18

такой же, какой был использован при решении предыдущей задачи. Разбив область  $D$  на части  $\Delta S_i$  и выбрав в каждой из них некоторую точку  $P_i(\xi_i, \eta_i)$ , заменим данную пластинку системой точек с массами  $\gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i$ . Момент инерции системы точечных масс относительно оси  $Oy$ , по определению, равен

$$\sum_{i=1}^n \xi_i^2 \gamma(\xi_i, \eta_i) \Delta S_i.$$

Момент инерции  $I_y$  пластинки  $D$  относительно оси  $Oy$  определим как предел полученной интегральной суммы для функции  $x^2 \gamma(x, y)$ , когда наибольший из диаметров площадок стремится к нулю ( $\max \Delta S_i \rightarrow 0$ ). Переходя к пределу при указанном условии, получим формулу

$$I_y = \iint_D x^2 \gamma(x, y) dx dy. \quad (1.21)$$

Аналогично находится момент инерции  $I_x$  пластины относительно оси  $Ox$ ; в результате получим

$$I_x = \iint_D y^2 \gamma(x, y) dx dy. \quad (1.22)$$

Найдем еще момент инерции  $I_0$  пластинки относительно начала координат. Приняв во внимание, что момент материальной точки  $P_i(\xi_i, \eta_i)$  с массой  $m_i$  относительно точки  $O(0,0)$  равен  $m_i^2(\xi_i^2 + \eta_i^2)$  и воспользовавшись рассуждениями, аналогичными приведенным выше, получим, что

$$I_0 = \iint_D (x^2 + y^2) \gamma(x, y) dx dy,$$

т.е.  $I_0 = I_x + I_y.$  (1.23)

## 1.2. ТРОЙНОЙ ИНТЕГРАЛ

### 1.2.1. Определение тройного интеграла. Его механический смысл. Свойства

Тройной интеграл от функции трех переменных по некоторой ограниченной пространственной области определяется по той же схеме, что и определенный и двойной интегралы. Ввиду полной аналогии между определениями двойного и тройного интегралов, изложение тем будем вести по возможности кратко.

Итак, пусть в области  $T$ , отнесенной к пространственной системе координат и ограниченной замкнутой поверхностью  $S$ , задана ограниченная функция  $u = f(x, y, z)$ . Тело  $T$  с помощью сети поверхностей произвольным образом разобьем на  $n$  частей  $T_1, T_2, \dots, T_n$ , объемы которых обозначим  $\Delta V_1, \Delta V_2, \dots, \Delta V_n$ .

Пусть  $\max \Delta V_i$  - наибольший из объемов  $\Delta V_1, \Delta V_2, \dots, \Delta V_n$ . В каждой из областей  $T_i$  выберем произвольную точку  $P_i(\xi_i, \eta_i, \zeta_i)$ , затем вычислим значение функции в ней  $f(P_i)$  и умножим его на отрезке элементарной области  $T_i$  - объем  $\Delta V_i$ . Составим сумму вида

$$S_n = \sum_{i=1}^n f(P_i) \Delta V_i; \quad (1.24)$$

ее называют интегральной суммой для функции  $u = f(x, y, z)$  по области  $T$ .

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Конечный предел интегральной суммы  $S_n$  при  $\max \Delta V_i \rightarrow 0 (n \rightarrow \infty)$ , если он существует и не зависит ни от способа разбиения области  $T$  на элементарные части, ни от выбора в них точки,

называется тройным интегралом от функции  $f(x, y, z)$  по области  $T$  и обозначается символом  $\iiint_T f(P)dV$  или  $\iiint_T f(x, y, z)dxdydz$ .

Итак, по определению,

$$\iiint_T f(P)dV = \lim_{\substack{\max \Delta V_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n f(P_i) \Delta V_i. \quad (1.25)$$

Выясним механический смысл тройного интеграла, если функцию  $u = f(x, y, z)$  считать объемной плотностью вещества в области  $T$ . Ясно, что если в каждой частичной области  $T_i$  плотность постоянна и равна ее значению в точке  $P_i$ , выражение  $f(P_i) \Delta V_i$  определяет приближенное значение массы всего тела. Предел этой суммы при указанном условии, по определению, есть масса тела. Таким образом, если  $u = f(x, y, z)$  есть объемная плотность распределения вещества в области  $T$ , то интеграл (1.25) дает массу всего вещества, заключенного в объеме  $T$ .

Терминология для тройных интегралов совпадает с соответствующей терминологией для двойных интегралов. Точно так же формулируется и теорема существования тройного интеграла (предоставляем читателю сделать это самостоятельно). Свойства  $1^0 - 5^0$  (линейности, аддитивности, монотонности, оценка интеграла по модулю) переносятся на тройные интегралы. Приведем лишь формулировки теорем об оценке и о среднем значении интеграла.

Теорема об оценке интеграла. Если  $m$  и  $M$  – наименьшее и наибольшее значения функции  $f(x, y, z)$  в области  $T$ , то значение тройного интеграла от нее удовлетворяет неравенству

$$m \cdot V \leq \iiint_T f(x, y, z)dV \leq M \cdot V,$$

где  $V$  – объем области  $T$ .

Теорема о среднем значении интеграла. В области  $T$  найдется по крайней мере одна такая точка  $P$ , для которой выполняется равенство

$$\iiint_T f(x, y, z)dV = f(P) \cdot V.$$

## 1.2.2. Вычисление тройного интеграла

Вычисление тройного интеграла, как и двойного, осуществляется путем последовательного интегрирования по каждой из переменных. Мы ограничимся описанием соответствующих правил.

### 1.2.2.1. Вычисление тройного интеграла в декартовых координатах

Вычисление тройного интеграла в декартовых координатах сводится к последовательному вычислению одного однократного и одного двойного

интеграла или к вычислению трех однократных интегралов, т.е. трехкратного интеграла.

Предположим, что область  $T$ , ограниченная замкнутой поверхностью  $\sigma$ , такая, что: 1) всякая прямая, параллельная оси  $Oz$ , проведенная через внутреннюю точку области  $T$ , пересекает поверхность  $\sigma$  - границу данной области - в двух точках; 2) вся область  $T$  проектируется на плоскость  $xOy$  в правильную (относительно какой-либо координатной оси) область  $D$ . Область  $T$  обладающую перечисленными свойствами, называют правильной в направлении оси  $Oz$ .

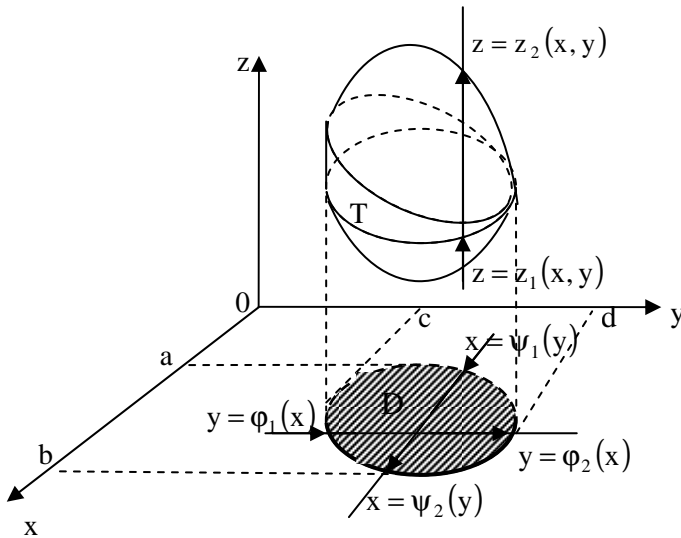


Рис. 1.19

Пусть область интегрирования  $T$ , правильная в направлении оси  $Oz$ , ограничена снизу поверхностью  $z = z_1(x, y)$ , сверху поверхностью  $z = z_2(x, y)$  ( $z_1(x, y) \leq z_2(x, y)$ ), с боков прямым цилиндром (в частном случае боковая поверхность цилиндра может отсутствовать); проекцией тела  $T$  на плоскость  $xOy$  является двумерная область  $D$  (рис. 1.19). Тогда тройной интеграл вычисляется по формуле

$$\iiint_T f(x, y, z) dx dy dz = \iint_D dx dy \int_{z_1(x, y)}^{z_2(x, y)} f(x, y, z) dz. \quad (1.26)$$

По этой формуле сначала вычисляется определенный интеграл по переменной  $z$  ( $x$  и  $y$  рассматриваются как постоянные), при этом переменная интегрирования изменяется от значения аппликаты  $z_1 = z_1(x, y)$  точки входа прямой в область  $T$  до значения  $z_2 = z_2(x, y)$  точки выхода прямой из области. Результат интегрирования является функцией двух переменных  $F(x, y)$ . Затем вычисляется двойной интеграл по области  $D$  от полученной функции  $F(x, y)$ .

Записывая, в свою очередь, двойной интеграл  $\iint_D F(x, y) dx dy$  через один

из повторных, получаем

$$\iiint_T f(x, y, z) dx dy dz = \int_a^b dx \int_{\phi_1(x)}^{\phi_2(x)} dy \int_{z_1(x, y)}^{z_2(x, y)} f(x, y, z) dz \quad (1.27)$$

или

$$\iiint_T f(x, y, z) dx dy dz = \int_c^d dy \int_{\psi_1(y)}^{\psi_2(y)} dx \int_{z_1(x, y)}^{z_2(x, y)} f(x, y, z) dz. \quad (1.27')$$



Наиболее простой вид формула (1.27) (или (1.27')) принимает в случае, когда  $T$  есть параллелепипед, ограниченный плоскостями  $x = a$ ,  $x = b$ ,  $y = c$ ,  $y = d$ ,  $z = e$ ,  $z = g$ :

$$\iiint_T f(x, y, z) dx dy dz = \int_a^b dx \int_c^d dy \int_e^g f(x, y, z) dz.$$

Заметим, что если тело  $T$  ограничено поверхностями  $x = x_1(y, z)$ ,  $x = x_2(y, z)$  и цилиндрической поверхностью с образующими, параллельными  $Ox$ , то в формуле (1.26) внутреннее интегрирование следует вести по  $x$ , а двойной интеграл брать по проекции тела на плоскость  $yOz$ . Аналогичные последуют изменения, если тело ограничено поверхностями  $y = y_1(x, z)$ ,  $y = y_2(x, z)$  и цилиндром с образующими, параллельными  $Oy$ . (При этом область  $T$  должна быть правильной в направлении оси  $Ox$  – в первом случае или в направлении оси  $Oy$  – во втором).

**ПРИМЕР.** Вычислить  $\iiint_T (x + y + z) dx dy dz$ , где  $T$  – тетраэдр,

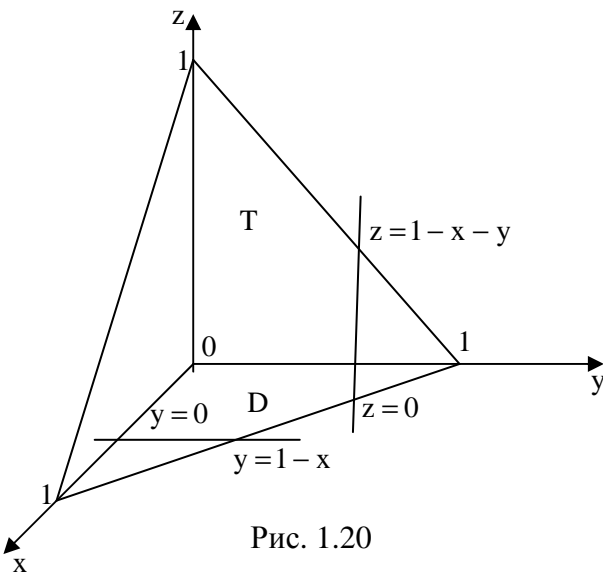


Рис. 1.20

ограниченный плоскостями  $x = 0$ ,  $y = 0$ ,  $z = 0$ ,  $x + y + z = 1$ .

Решение. Правильную в направлении оси  $Oz$  область  $T$  (рис.1.20) спроектируем на плоскость  $xOy$ . Тогда нижней границей области  $T$  является часть плоскости  $z = 0$ , верхней  $z = 1 - x - y$ ; область  $D$  является правильный треугольник, в котором  $0 \leq x \leq 1$ ,  $0 \leq y \leq 1 - x$ .

Применив формулу (1.26), получим

$$\begin{aligned} \iiint_T (x + y + z) dx dy dz &= \iint_D dx dy \int_0^{1-x-y} (x + y + z) dz = \iint_D \left[ (x + y)z + \frac{z^2}{2} \right]_0^{1-x-y} dx dy = \\ &= \iint_D \left[ \frac{1}{2} - \frac{1}{2}(x + y)^2 \right] dx dy = \frac{1}{2} \int_0^1 dx \int_0^{1-x} [1 - (x + y)^2] dy = \\ &= \frac{1}{2} \int_0^1 \left[ y - \frac{(x + y)^3}{3} \right]_0^{1-x} dx = \frac{1}{2} \int_0^1 \left( \frac{2}{3} - x + \frac{x^3}{3} \right) dx = \frac{1}{8}. \end{aligned}$$

В этой задаче область  $T$  можно спроектировать на любую другую координатную плоскость ( $yOz$  или  $xOz$ ). Так, данная область является

правильной в направлении  $Ox$ ; точка входа прямой в область находится на плоскости  $yOz$  и имеет абсциссу  $x = 0$ , точка выхода лежит на поверхности  $x = 1 - y - z$ . Областью  $D$  является треугольник плоскости  $yOz$ , где  $0 \leq y \leq 1$ ,  $0 \leq z \leq 1 - y$ . Поэтому можно записать:

$$\begin{aligned} \iiint_T (x + y + z) dx dy dz &= \iint_D dy dz \int_0^{1-y-z} (x + y + z) dx = \int_0^1 dy \int_0^{1-y} dz \int_0^{1-y-z} (x + y + z) dx = \\ &= \int_0^1 dy \int_0^{1-y} \left[ (y + z)x + \frac{x^2}{2} \right]_0^{1-y-z} dz = \int_0^1 dy \int_0^{1-y} \left[ \frac{1}{2} - \frac{1}{2}(y + z)^2 \right] dz = \frac{1}{8}. \end{aligned}$$

### 1.2.2.2. Замена переменных в тройном интеграле. Тройной интеграл в цилиндрических и сферических координатах

Если функции

$$x = x(u, v, \omega), \quad y = y(u, v, \omega), \quad z = z(u, v, \omega) \quad (1.28)$$

устанавливают взаимно однозначное соответствие между точками  $P(x, y, z)$  области  $T$  пространства  $Oxyz$  и точками  $Q(u, v, \omega)$  области  $T'$  пространства  $O_1uvw$  (при этом тройка чисел  $u, v, \omega$ , соответствующая точке  $P(x, y, z)$  из области  $T$ , называется криволинейными координатами этой точки) и функциональный определитель Якоби  $I(u, v, \omega)$ , иначе Якобиан преобразования (1.28)

$$I(u, v, \omega) = \begin{vmatrix} x'_u & x'_v & x'_\omega \\ y'_u & y'_v & y'_\omega \\ z'_u & z'_v & z'_\omega \end{vmatrix},$$

не обращается в нуль в области  $T'$ , то справедлива следующая формула замены переменных в тройном интеграле:

$$\iiint_T f(x, y, z) dx dy dz = \iiint_{T'} f(x(u, v, \omega), y(u, v, \omega), z(u, v, \omega)) |I(u, v, \omega)| du dv d\omega. \quad (1.29)$$

Наиболее используемыми из криволинейных координат являются цилиндрические и сферические.

**Цилиндрические координаты.** Положение точки  $P$  в пространстве определяется полярными координатами  $(\varphi, \rho)$  ее проекции  $P'$  на плоскость  $xOy$  и ее аппликатой  $z$  (рис.1.21). Величины  $\varphi, \rho, z$  называются цилиндрическими координатами точки  $P$ . Из рис. 1.21 видно, что декартовы координаты точки связаны с ее цилиндрическими координатами соотношениями

$$\begin{aligned} x &= \rho \cos \varphi, \quad y = \rho \sin \varphi, \quad z = z \\ (u &= \varphi, \quad v = \rho, \quad \omega = z). \end{aligned} \quad (*)$$

Для выполнения взаимно однозначного соответствия полагают

$$0 \leq \varphi < 2\pi, \quad 0 \leq \rho < \infty, \quad -\infty < z < \infty.$$

Якобиан преобразования (\*) равен

$$I(\varphi, \rho, z) = \begin{vmatrix} -\rho \sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ \rho \cos \varphi & \sin \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} = -\rho.$$

Преобразование тройного интеграла к цилиндрическим координатам в соответствии с (1.29) осуществляется по формуле

$$\iiint_T f(x, y, z) dx dy dz = \iiint_T f(\rho \cos \varphi, \rho \sin \varphi, z) \rho d\varphi \rho dz. \quad (1.30)$$

Здесь, как правило, внутреннее интегрирование производится по переменной  $z$  (см. формулу (1.26)). Цилиндрическими координатами при вычислении тройного интеграла фактически пользуются тогда, когда после интегрирования по  $z$ , есть необходимость перехода в получившемся двойном интеграле к полярным координатам.

**Сферические координаты.** В сферических координатах положение точки  $P$  определяется числами  $\varphi, \theta, \rho$ ;  $\rho$  - расстояние точки  $P$  от начала координат или длина радиуса - вектора этой точки,  $\varphi$  - угол между проекцией радиуса - вектора точки на плоскость  $xOy$  и осью  $Ox$ ,  $\theta$  - угол между радиусом-вектором и осью  $Oz$ , который отсчитывается от положительного направления оси  $Oz$  (рис.1.22). Связь между декартовыми и сферическими координатами точки имеет вид:

$$x = \rho \cos \varphi \sin \theta, \quad y = \rho \sin \varphi \sin \theta, \quad z = \rho \cos \theta, \quad (1.31)$$

$$(u = \varphi, v = \theta, \omega = \rho)$$

при этом  $0 \leq \varphi < 2\pi, \quad 0 \leq \theta \leq \pi, \quad 0 \leq \rho < \infty.$

Якобиан преобразования (1.31) равен  $I(\varphi, \theta, \rho) = -\rho^2 \sin \theta$  (проверьте) и переход от прямоугольных координат к сферическим координатам  $\varphi, \theta, \rho$  осуществляется по формуле

$$\iiint_T f(x, y, z) dx dy dz = \iiint_T f(\rho \cos \varphi \sin \theta, \rho \sin \varphi \sin \theta, \rho \cos \theta) \rho^2 \sin \theta d\varphi d\theta d\rho \quad (1.32)$$

Переход к сферическим координатам в тройном интеграле целесообразен в следующих случаях:

1<sup>0</sup>. Подынтегральная функция  $f(x, y, z)$  содержит в своем выражении  $(x^2 + y^2 + z^2)$ ;

- 2<sup>0</sup>. Уравнение поверхности, ограничивающей тело T содержит  $(x^2 + y^2 + z^2)$ ;  
 3<sup>0</sup>. Имеют место в тройном интеграле 1<sup>0</sup> и 2<sup>0</sup>.

Применение сферических координат особенно удобно в тех случаях,

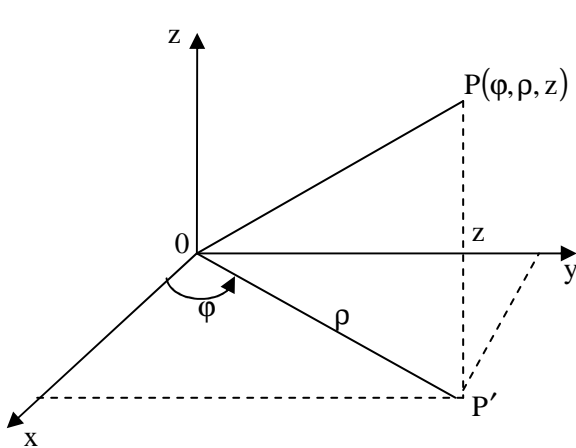


Рис. 1.21

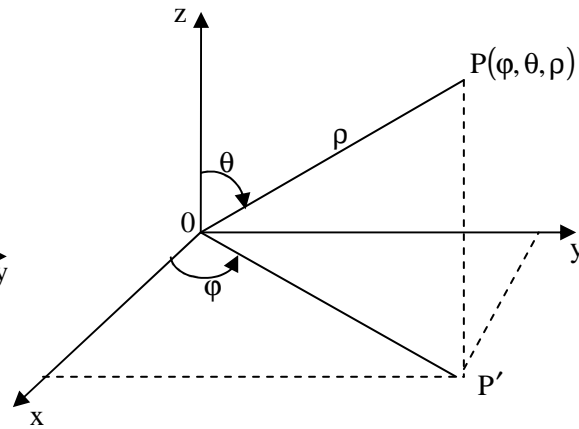


Рис. 1.22

когда область T – шар с центром в начале координат или шаровое кольцо.

### 1.2.3. Приложения тройных интегралов к задачам геометрии и механики

#### 1.2.3.1. Вычисление объемов тел

Если T – произвольное тело, то объем V его можно вычислять по формуле

$$V = \iiint_T dV. \quad (1.33)$$

Действительно, интегральная сумма для функции  $f(x, y, z) \equiv 1$  по области T выражает объем данного тела, значит предел ее равен искомому объему.

Тройные интегралы в некоторых случаях удобнее использовать для вычисления объемов, чем двойные, так как с их помощью можно записать сразу объем не только цилиндрического тела, но и любого тела.

#### 1.2.3.2. Задачи механики

Естественно, что все механические величины, связанные с распределением массы в пределах некоторого тела (T), выражаются тройными интегралами, распространенными на область T. Применение тройных интегралов к вычислению массы, координат центра тяжести, статических моментов и моментов инерции тела основано на том же принципе, что и применение двойных интегралов к вычислению соответствующих механических характеристик – принципе суммирования бесконечно малых элементов.

Если  $\gamma = \gamma(x, y, z)$  - объемная плотность, то, как уже было установлено в п.1.2.1, масса  $m$  тела, занимающего область  $T$ , вычисляется по формуле

$$m = \iiint_T \gamma(x, y, z) dx dy dz. \quad (1.34)$$

Координаты центра тяжести тела выражаются формулами

$$x_c = \frac{\iiint_T x \gamma(x, y, z) dx dy dz}{\iiint_T \gamma(x, y, z) dx dy dz} = \frac{M_{yz}}{m},$$

$$y_c = \frac{\iiint_T y \gamma(x, y, z) dx dy dz}{\iiint_T \gamma(x, y, z) dx dy dz} = \frac{M_{xz}}{m}, \quad (1.35)$$

$$z_c = \frac{\iiint_T z \gamma(x, y, z) dx dy dz}{\iiint_T \gamma(x, y, z) dx dy dz} = \frac{M_{xy}}{m},$$

которые получают, исходя из формул (1.18), с помощью тех же рассуждений,

что и в случае двух измерений. В формулах (1.35)  $M_{yz}$ ,  $M_{xz}$ ,  $M_{xy}$  - статические моменты тела относительно координатных плоскостей.

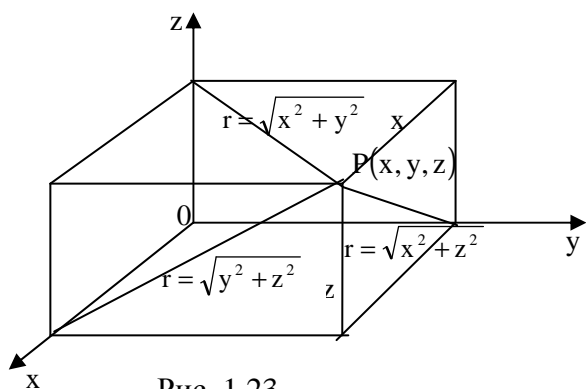


Рис. 1.23

Перейдем к определению моментов инерции тела относительно осей и точки. Замечая, что квадраты расстояний  $r$  материальной точки  $P$  до осей  $Ox$ ,  $Oy$ ,  $Oz$  и начала координат соответственно равны  $y^2 + z^2$ ,  $x^2 + z^2$ ,  $x^2 + y^2$ ,  $x^2 + y^2 + z^2$

(рис.1.23), аналогично плоскому случаю найдем, что моменты инерции тела  $I_x$ ,  $I_y$ ,  $I_z$ ,  $I_0$  относительно указанных осей и начала координат  $O$  выражаются

тройными интегралами

$$I_x = \iiint_T (y^2 + z^2) \gamma(x, y, z) dx dy dz, \quad (1.36)$$

$$I_y = \iiint_T (x^2 + z^2) \gamma(x, y, z) dx dy dz, \quad (1.37)$$

$$I_z = \iiint_T (x^2 + y^2) \gamma(x, y, z) dx dy dz, \quad (1.38)$$

$$I_0 = \iiint_T (x^2 + y^2 + z^2) \gamma(x, y, z) dx dy dz. \quad (1.39)$$

Из сопоставления формул (1.39) и (1.36) – (1.38) следует:

$$I_0 = \frac{1}{2}(I_x + I_y + I_z),$$

т.е. момент инерции тела относительно точки равен полусумме его моментов относительно трех взаимно перпендикулярных осей, проходящих через эту точку.

Если тело однородное, то в формулах (1.34) – (1.39) следует считать  $\gamma = \text{const}$ .

ПРИМЕР. Найти массу лежащей в первом октанте части  $T$  шара радиуса  $a$  (рис. 1.24), если плотность  $\gamma = x^2 + y^2 + z^2$ .

По формуле (1.34) имеем  $m = \iiint_T (x^2 + y^2 + z^2) dx dy dz$ .

Этот интеграл удобно вычислить, перейдя к сферическим координатам. Согласно формуле (1.34) получаем

$$m = \iiint_T \rho^2 \cdot \rho^2 \sin \theta d\varphi d\theta d\rho = \int_0^{\frac{\pi}{2}} d\varphi \int_0^{\frac{\pi}{2}} \sin \theta d\theta \int_0^a \rho^4 d\rho = \varphi \Big|_0^{\frac{\pi}{2}} \cdot (-\cos \theta) \Big|_0^{\frac{\pi}{2}} \cdot \frac{\rho^5}{5} \Big|_0^a = \frac{\pi a^5}{10}.$$

ПРИМЕР. Найти момент инерции однородного ( $\gamma = 1$ ) цилиндра с высотой  $h$  и радиусом основания  $a$  относительно диаметра основания и относительно оси цилиндра, считая, что ось цилиндра направлена по оси  $Oz$ .

Поместим начало координат в центр нижнего основания (рис.1.25); уравнение цилиндра будет иметь вид  $x^2 + y^2 = a^2$ .

Моменты инерции, которые требуется найти, будут равны моментам

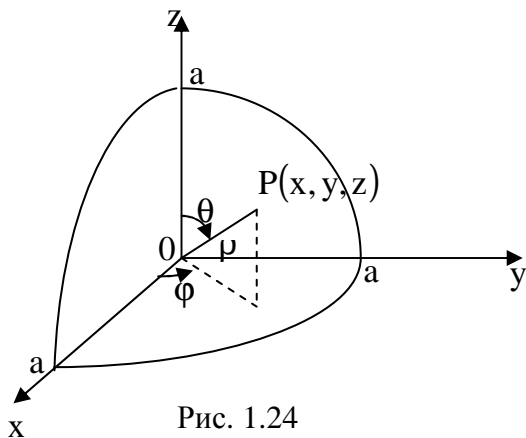


Рис. 1.24

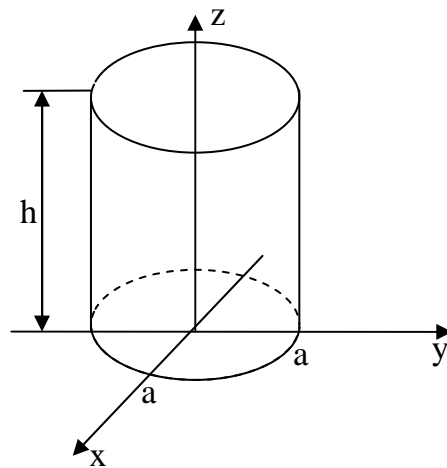


Рис. 1.25

инерции тела относительно оси  $Ox$  (или  $Oy$ ) и оси  $Oz$ . Согласно формулам (1.36) и (1.38) имеем

$$I_y = \iiint_T (x^2 + z^2) dx dy dz, \quad I_z = \iiint_T (x^2 + y^2) dx dy dz.$$

Перейдем к цилиндрическим координатам:  $x = \rho \cos \varphi$ ,  $y = \rho \sin \varphi$ ,  $z = z$ .

Тогда

$$\begin{aligned}
 I_y &= \iiint_T (\rho^2 \cos^2 \varphi + z^2) \rho d\varphi d\rho dz = \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^a \rho d\rho \int_0^h (\rho^2 \cos^2 \varphi + z^2) dz = \\
 &= \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^a \left( \rho^2 \cos^2 \varphi \cdot z + \frac{z^3}{3} \right) \rho d\rho = \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^a \left( h\rho^2 \cos^2 \varphi + \frac{h^3}{3} \right) \rho d\rho = \\
 &= \int_0^{2\pi} \left( h \cos^2 \varphi \frac{\rho^4}{4} + \frac{h^3}{3} \cdot \frac{\rho^2}{2} \right) d\varphi = \int_0^{2\pi} \left( \frac{a^4 h}{4} \cos^2 \varphi + \frac{a^2 h^3}{6} \right) d\varphi = \\
 &= \frac{\pi a^2 h (4h^2 + 3a^2)}{12}.
 \end{aligned}$$

$$I_z = \iiint_T \rho^2 \cdot \rho d\varphi d\rho dz = \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^a \rho^3 d\rho \int_0^h dz = \frac{\pi a^2 h}{2}.$$

### 1.3. КРИВОЛИНЕЙНЫЕ ИНТЕГРАЛЫ

Нахождение массы материальной кривой по ее плотности, вычисление силового поля вдоль некоторого пути и ряд других задач требуют введения так называемых криволинейных интегралов, т.е. интегралов от функций, заданных вдоль кривых.

Рассмотрение различных задач физики и механики, связанных с интегрированием функций вдоль кривых линий, приводит к необходимости введения двух типов криволинейных интегралов – интегралов первого и второго рода.

#### 1.3.1. Криволинейный интеграл первого рода (или по длине дуги)

##### 1.3.1.1. Определение и физический смысл криволинейного интеграла первого рода. Свойства

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Кривая линия  $L$  называется гладкой, если в каждой ее

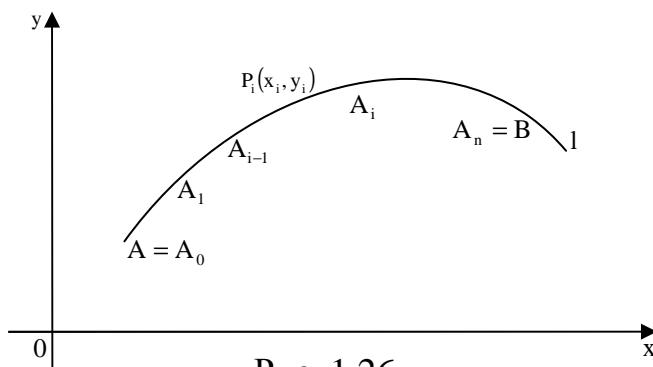


Рис. 1.26

точке существует касательная прямая, непрерывно меняющаяся вдоль кривой линии. Кусочно-гладкой кривой называется непрерывная кривая, состоящая из конечного числа гладких кусков кривой линии.

Пусть на кусочно-гладкой кривой  $L$  взята дуга  $\overset{\cup}{AB}$  (рис. 1.26), вдоль которой определена

функция  $f(P) = f(x, y)$ . Разобьем дугу  $\overset{\cup}{AB}$  произвольным образом на  $n$  элементарных дуг  $A_{i-1} \overset{\cup}{A_i}$  ( $i = \overline{1, n}$ ), длины которых обозначим через  $\Delta L_i$ . Пусть  $\max \Delta L_i$  - наибольшая из длин всех элементарных дуг. На элементарной дуге  $A_{i-1} \overset{\cup}{A_i}$  выберем произвольную точку  $P_i(\xi_i, \eta_i)$ , вычислим значение функции в этой точке и умножим его на длину  $\Delta L_i$  - меру элементарной дуги  $A_{i-1} \overset{\cup}{A_i}$ . Составим сумму таких произведений по всем элементарным дугам

$$S_n = \sum_{i=1}^n f(P_i) \Delta L_i. \quad (1.40)$$

Сумму  $S_n$  называют интегральной суммой для функции  $f(x, y)$  по дуге  $\overset{\cup}{AB}$ . Каждому способу разбиения дуги на элементарные части и выбору в них точек  $P_i$  отвечает определенная интегральная сумма  $S_n$ .

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Если при стремлении  $\max \Delta L_i$  к нулю, т.е. при неограниченном увеличении числа  $n$  элементарных дуг, интегральные суммы (1.40) стремятся к конечному пределу, который не зависит ни от способа разбиения дуги  $\overset{\cup}{AB}$  на элементарные части, ни от выбора точки  $P_i$  в них, то этот предел называется криволинейным интегралом первого рода от функции  $f(P)$  по дуге  $\overset{\cup}{AB}$  и обозначается символом

$$\int_{\overset{\cup}{AB}} f(P) dL \quad \text{или} \quad \int_{\overset{\cup}{AB}} f(x, y) dL.$$

Таким образом, по определению

$$\int_{\overset{\cup}{AB}} f(P) dL = \lim_{\substack{\max \Delta L_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n f(P_i) \Delta L_i. \quad (1.41)$$

Следует иметь в виду, что в выражении  $\int_{\overset{\cup}{AB}} f(x, y) dL$  переменные  $x$  и  $y$  не независимы, а связаны условием: точка  $(x, y)$  лежит на кривой  $AB$ .

Приведем без доказательства теорему существования криволинейного интеграла первого рода.

**Теорема.** Если функция  $f(x, y)$  непрерывна вдоль кусочно-гладкой кривой  $AB$ , то криволинейный интеграл (1.41) существует.

Интеграл (1.41) в задачах физики и механики численно выражает массу материальной кривой  $AB$ , которая распределена вдоль нее с линейной плотностью  $\rho = f(P) = f(x, y)$ . В самом деле, массу  $\Delta m_i$  дуги  $A_{i-1} \overset{\cup}{A_i}$  длины  $\Delta L_i$  можно принять равной приближенно массе дуги с постоянной



плотностью  $f(P_i)$ , такой, как в точке  $P_i$ , т.е.  $\Delta m_i \approx f(P_i)\Delta L_i$ . Суммируя по всем элементарным дугам найдем приближенное значение массы  $m$ :

$$m \approx \sum_{i=1}^n \Delta m_i = \sum_{i=1}^n f(P_i)\Delta L_i.$$

За точное значение массы неоднородной дуги  $AB$  принимается предел, к которому стремится составленная интегральная сумма для функции  $f(P)$  по области  $AB$ , когда каждая элементарная дуга стягивается в точку и, следовательно,  $\max \Delta L_i \rightarrow 0$ . Таким образом, в результате предельного перехода получаем

$$m = \lim_{\substack{\max \Delta L_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n f(P_i)\Delta L_i = \int_{AB} f(x, y)dL. \quad (1.42)$$

Свойства криволинейных интегралов аналогичны свойствам определенных интегралов. Выполняются свойства линейности, монотонности, аддитивности, оценка по модулю, теорема о среднем. Вместе с тем следует выделить особое свойство:

**Теорема.** При изменении направления интегрирования криволинейный интеграл первого рода не меняет своего значения, т.е.

$$\int_{\overset{\cup}{AB}} f(P)dL = \int_{\underset{\cup}{BA}} f(P)dL.$$

### 1.3.1.2. Вычисление криволинейного интеграла первого рода

Вычисление криволинейного интеграла по длине дуги сводится к вычислению определенного интеграла, если воспользоваться выведенными в дифференциальном исчислении формулами для дифференциала длины дуги в декартовых координатах:  $dL = \sqrt{(dx)^2 + (dy)^2}$ , если дуга  $\overset{\cup}{AB}$  задана в двухмерном пространстве, т.е. на плоскости;  $dL = \sqrt{(dx)^2 + (dy)^2 + (dz)^2}$ ,

если дуга  $\overset{\cup}{AB}$  задана в трехмерном пространстве. Не останавливаясь на выводе, который предполагает использование определения криволинейного интеграла, приведем формулы сведения его к определенному интегралу.

Для вычисления криволинейного интеграла первого рода пользуются одной из следующих формул:

а) если гладкая кривая  $AB$  задана на плоскости параметрическими уравнениями

$$x = x(t), \quad y = y(t), \quad \alpha \leq t \leq \beta, \quad \text{то} \quad dx = x'(t) \cdot dt, \quad dy = y'(t) \cdot dt,$$

$$\text{тогда} \quad dL = \sqrt{(x'(t))^2 + (y'(t))^2} dt$$

$$\text{и} \quad \int_{AB} f(x, y)dL = \int_{\alpha}^{\beta} f(x(t), y(t))\sqrt{x_t'^2 + y_t'^2} dt; \quad (1.43)$$

б) если гладкая кривая АВ задана явным уравнением

$$y = \varphi(x), \quad a \leq x \leq b, \quad \text{то} \quad dL = \sqrt{1 + \left(\frac{dy}{dx}\right)^2} \cdot dx = \sqrt{1 + (\varphi'(x))^2} \cdot dx$$

и

$$\int_{AB} f(x, y) dL = \int_{\alpha}^{\beta} f(x, \varphi(x)) \cdot \sqrt{1 + \varphi'(x)^2} dx; \quad (1.44)$$

в) если гладкая кривая АВ задана в полярной системе координат уравнением  $\rho = \rho(\varphi)$ ,  $\varphi_1 \leq \varphi \leq \varphi_2$ , то  $dL = \sqrt{\rho^2 + \rho'^2} \cdot d\varphi$ . Так как формулы, связи декартовой системы координат и полярной:  $x = \rho \cos \varphi$ ,  $y = \rho \sin \varphi$ , то

$$\int_{AB} f(x, y) dL = \int_{\varphi_1}^{\varphi_2} f(\rho \cos \varphi; \rho \sin \varphi) \cdot \sqrt{\rho^2 + \rho'^2} d\varphi. \quad (1.45)$$

Подчеркнем, что в криволинейном интеграле та функция, которую мы интегрируем, не имеет ничего общего с уравнениями кривой, по которой ведется интегрирование.

Сведение криволинейного интеграла к определенному интегралу по идее близко к замене переменной в определенном интеграле. Однако следует иметь в виду одно отличие. После замены переменной в определенном интеграле может случиться, что нижний предел интегрирования оказывается больше верхнего. При вычислении же криволинейного интеграла всегда нижний предел должен быть меньше верхнего. Это объясняется тем, что элемент  $dL$  длины дуги должен быть положительным и поэтому, например, в формуле (1.44) должно быть  $dx > 0$ , а в формуле (1.43)  $dt > 0$ . Таким образом, при переходе от криволинейного интеграла к определенному переменной, выбранная в качестве основной, должна пробегать промежуток своего изменения в сторону возрастания.

Если линия АВ кусочно-гладкая, то ее нужно разбить на отдельные части и интеграл вычислить, согласно свойству аддитивности, как сумму интегралов, взятых по этим частям кривой.

**ПРИМЕР.** Найти массу дуги  $\overset{\cup}{AB}$  цепной линии  $y = a \operatorname{ch} \frac{x}{a}$  между точками с абсциссами  $x_A = 0$ ,  $x_B = a$ , если в каждой точке линейная плотность  $\rho(x, y) = \frac{a}{y}$ .

Решение. Согласно формуле (1.42) имеем  $m = \int_{\overset{\cup}{AB}} \frac{a}{y} dL$ . Исходя из

данного уравнения кривой, преобразуем криволинейный интеграл в определенный с переменной  $x$  в соответствии с формулой (1.44):

$$y'(x) = \operatorname{sh} \frac{x}{a}, \quad dL = \sqrt{1 + \operatorname{sh}^2 \frac{x}{a}} dx = \operatorname{ch} \frac{x}{a} dx \quad (\text{т.к. } \operatorname{ch}^2 \alpha - \operatorname{sh}^2 \alpha = 1),$$

$$m = \int_{\overset{\cup}{AB}} \frac{a}{y} dL = \int_{x_A}^{x_B} \frac{a}{a \operatorname{ch} \frac{x}{a}} \operatorname{ch} \frac{x}{a} dx = \int_0^a dx = a.$$

### 1.3.1.3. Криволинейный интеграл для пространственного случая

Аналогично определяется и физически интерпретируется криволинейный интеграл первого рода от функции  $f(P) = f(x, y, z)$ , заданной вдоль пространственной кусочно-гладкой линии  $AB$ . Если гладкая кривая  $AB$  задана параметрическими уравнениями

$$x = x(t), \quad y = y(t), \quad z = z(t), \quad \alpha \leq t \leq \beta \quad \text{тогда}$$

$$dx = x'(t) \cdot dt, \quad dy = y'(t) \cdot dt, \quad dz = z'(t) \cdot dt,$$

и  $dL = \sqrt{(dx)^2 + (dy)^2 + (dz)^2}$  или  $dL = \sqrt{x_t'^2 + y_t'^2 + z_t'^2} \cdot dt$

$$\int_{\overset{\cup}{AB}} f(P) dL = \int_{\overset{\cup}{AB}} f(x, y, z) dL = \int_{\alpha}^{\beta} f[x(t), y(t), z(t)] \sqrt{x_t'^2 + y_t'^2 + z_t'^2} dt. \quad (1.46)$$

### 1.3.1.4. Некоторые применения криволинейного интеграла первого рода

Криволинейные интегралы, как и все другие определенные интегралы, служат для вычисления различных геометрических и физических величин.

1. Длина дуги  $\overset{\cup}{AB}$  плоской или пространственной линии:

$$L_{\overset{\cup}{AB}} = \int_{\overset{\cup}{AB}} dL.$$

2. Масса материальной дуги  $\overset{\cup}{AB}$   $m = \int_{\overset{\cup}{AB}} \rho(P) dL$ , где  $\rho(P)$  линейная

плотность вещества в точке  $P$  дуги.

3. Вычисление координат центра тяжести материальной кривой. Пусть масса  $m$  распределена вдоль кривой  $AB$  с плотностью  $\rho = \rho(x, y, z)$ . Разбив эту кривую на элементарные части длины  $\Delta L_i$  и выбрав на каждой из этих частей некоторую точку  $P_i(x_i, y_i, z_i)$ , можно материальную кривую приближенно рассматривать как систему масс  $\rho(P_i) \Delta L_i$ , сосредоточенных в точках  $P_i$ . Как известно из механики, центр масс системы материальных точек имеет координаты

$$x_C = \frac{\sum_{i=1}^n x_i \rho(P_i) \Delta L_i}{\sum_{i=1}^n \rho(P_i) \Delta L_i}, \quad y_C = \frac{\sum_{i=1}^n y_i \rho(P_i) \Delta L_i}{\sum_{i=1}^n \rho(P_i) \Delta L_i}, \quad z_C = \frac{\sum_{i=1}^n z_i \rho(P_i) \Delta L_i}{\sum_{i=1}^n \rho(P_i) \Delta L_i}.$$

Эти выражения можно считать приближенными значениями координат  $x_C, y_C, z_C$  центра масс  $C(x_C, y_C, z_C)$  кривой  $AB$ . Для получения точных значений этих координат следует перейти к пределу при  $\max \Delta L_i \rightarrow 0$ . В результате предельного перехода получаем

$$x_C = \frac{\int_{AB} x\rho(x, y, z)dL}{m}, \quad y_C = \frac{\int_{AB} y\rho(x, y, z)dL}{m}, \quad z_C = \frac{\int_{AB} z\rho(x, y, z)dL}{m}, \quad (1.47)$$

где  $m = \int_{AB} \rho(x, y, z)dL$ .

**ПРИМЕР.** Найти координаты центра тяжести первого полувитка винтовой линии  $L: x = a \cos t, y = a \sin t, z = bt$ , считая плотность постоянной.

Решение. Применяем формулы (1.47), в которых (т.к. плотность постоянна) можно взять  $\rho = 1$ . Вычислим криволинейные интегралы, содержащиеся в этих формулах, преобразуя их в определенные интегралы с переменной  $t$  согласно формуле (1.46). Первому полувитку отвечает изменение параметра  $t$  от  $0$  до  $\pi$ .

$$m = \int_L dL = \int_0^\pi \sqrt{a^2(-\sin t)^2 + a^2 \cos^2 t + b^2} dt = \int_0^\pi \sqrt{a^2 + b^2} dt = \sqrt{a^2 + b^2} \pi,$$

$$I_1 = \int_L x dL = \int_0^\pi a \cos t \sqrt{a^2 + b^2} dt = a \sqrt{a^2 + b^2} \sin t \Big|_0^\pi = 0,$$

$$I_2 = \int_L y dL = \int_0^\pi a \sin t \sqrt{a^2 + b^2} dt = a \sqrt{a^2 + b^2} (-\cos t) \Big|_0^\pi = 2a \sqrt{a^2 + b^2},$$

$$I_3 = \int_L z dL = \int_0^\pi bt \sqrt{a^2 + b^2} dt = b \sqrt{a^2 + b^2} \frac{t^2}{2} \Big|_0^\pi = \frac{b\pi^2 \sqrt{a^2 + b^2}}{2}.$$

Следовательно,  $x_C = \frac{I_1}{m} = 0, \quad y_C = \frac{I_2}{m} = \frac{2a}{\pi}, \quad z_C = \frac{I_3}{m} = \frac{b\pi}{2}.$

4. Вычисление моментов материальной кривой. Момент инерции системы точечных масс  $m_i$  относительно некоторой точки (прямой, плоскости) равен

$\sum_{i=1}^n r_i^2 m_i$ , где  $r_i$  - расстояние  $i$ -й точечной массы до этой точки (прямой,

плоскости). В частности, момент инерции системы материальных точек относительно начала координат, оси  $Oz$  и плоскости  $xOy$  соответственно равны

$$I_0 = \sum_{i=1}^n (x_i^2 + y_i^2 + z_i^2) m_i, \quad I_{Oz} = \sum_{i=1}^n (x_i^2 + y_i^2) m_i, \quad I_{xOy} = \sum_{i=1}^n z_i^2 m_i,$$

где  $(x_i, y_i, z_i)$  - координаты точечной массы  $m_i$ .

Для получения моментов инерции материальной кривой  $AB$ , вдоль которой распределена масса с плотностью  $\rho(x, y, z)$ , нужно сделать такой же

предельный переход, как и в предыдущей задаче. Тогда для моментов инерции массы относительно начала координат, координатных осей и плоскостей получим следующие выражения:

$$\left. \begin{aligned} I_0 &= \int_{\overset{\cup}{AB}} (x^2 + y^2 + z^2) \rho(x, y, z) dL, & I_{0x} &= \int_{\overset{\cup}{AB}} (y^2 + z^2) \rho(x, y, z) dL, \\ I_{0y} &= \int_{\overset{\cup}{AB}} (x^2 + z^2) \rho(x, y, z) dL, & I_{0z} &= \int_{\overset{\cup}{AB}} (x^2 + y^2) \rho(x, y, z) dL, \end{aligned} \right\} (1.48)$$

$$\begin{aligned} I_{x0y} &= \int_{\overset{\cup}{AB}} z^2 \rho(x, y, z) dL, & I_{x0z} &= \int_{\overset{\cup}{AB}} y^2 \rho(x, y, z) dL, \\ I_{y0z} &= \int_{\overset{\cup}{AB}} x^2 \rho(x, y, z) dL. \end{aligned} \quad (1.49)$$

Воспользовавшись определением статических моментов системы материальных точек относительно прямой (оси), плоскости, тем же методом можно найти статические моменты материальной кривой. Так, например, статический момент кривой  $AB$  относительно плоскости  $xOy$  есть

$$M_{x0y} = \int_{\overset{\cup}{AB}} z \rho(x, y, z) dL,$$

а статические моменты плоской кривой относительно осей  $Ox$  и  $Oy$  суть

$$M_{0x} = \int_{\overset{\cup}{AB}} y \rho(x, y, z) dL, \quad M_{0y} = \int_{\overset{\cup}{AB}} x \rho(x, y, z) dL.$$

**ПРИМЕР.** Найти моменты инерции относительно координатных осей и начала координат четверти однородной окружности  $y = 2 \cos t$ ,  $z = 2 \sin t$ , лежащей в первом квадранте плоскости  $yOz$  (рис. 1.27).

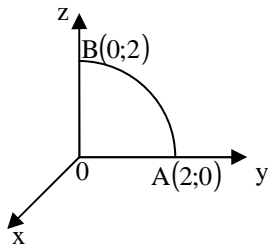


Рис. 1.27

Решение. Воспользуемся полученными формулами моментов инерции в плоском случае (кривая  $AB$  расположена в плоскости  $yOz$ , т.е.  $x = 0$ ).

В силу одинакового расположения кривой по отношению координатных осей  $I_{0y} = I_{0z}$ .

По формулам (1.48), где можно принять  $\rho = 1$ , получаем

$$\begin{aligned} I_{0y} &= I_{0z} = \int_{\overset{\cup}{AB}} z^2 dL = \int_{\overset{\cup}{AB}} z^2 \cdot \sqrt{(y'_t)^2 + (z'_t)^2} dt = \\ &= \int_0^{\pi/2} 4 \sin^2 t \sqrt{4 \sin^2 t + 4 \cos^2 t} dt = 8 \int_0^{\pi/2} \frac{1 - \cos 2t}{2} dt = 4 \left( t - \frac{1}{2} \sin 2t \right) \Big|_0^{\pi/2} = \\ &= 2\pi, \\ I_0 &= \int_{\overset{\cup}{AB}} (y^2 + z^2) dL = \int_0^{\pi/2} 4(\cos^2 t + \sin^2 t) \sqrt{4 \sin^2 t + 4 \cos^2 t} dt = 8 \int_0^{\pi/2} dt = 4\pi. \end{aligned}$$

### 1.3.2. Криволинейный интеграл второго рода (или по координатам)

#### 1.3.2.1. Задача о работе силового поля. Определение криволинейного интеграла второго рода

Для того, чтобы подойти к понятию нового типа интеграла, начнем с физической задачи. Рассмотрим плоское силовое поле, т.е. некоторую плоскую область  $D$  в плоскости  $xOy$ , к каждой точке  $P$  которой приложена сила  $\vec{F}(P)$ . Тот факт, что сила  $\vec{F}$  зависит от точки ее приложения, записывают в виде:  $\vec{F} = \vec{F}(x, y)$ . Проекции вектора силы  $\vec{F}$  обозначим через  $X$  и  $Y$ ; они также являются функциями переменных  $x$  и  $y$ . Тогда

$$\vec{F} = X(x, y)\vec{i} + Y(x, y)\vec{j}.$$

Определим работу этого силового поля при перемещении материальной точки вдоль некоторой кривой  $MN$ , расположенной в области  $D$  (рис. 1.28).

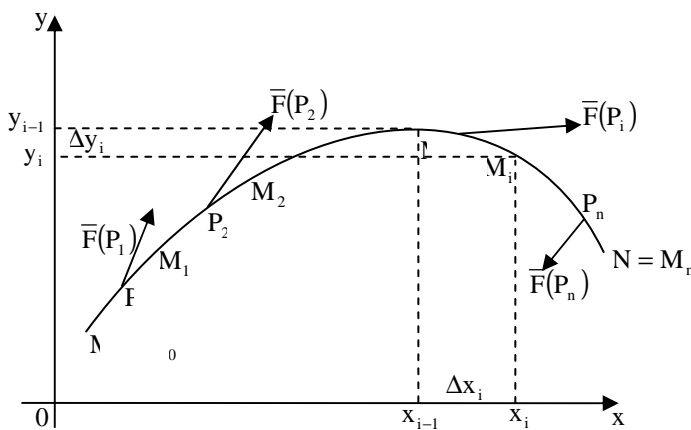


Рис. 1.28

Из физики известно, что если сила  $\vec{F}$  постоянна (и по величине и направлению), а путь  $MN$  прямолинеен, то соответствующая работа равна произведению величины этой силы на косинус угла между силой и направлением  $\overline{MN}$ , т.е. работа  $A$  равна скалярному произведению векторов  $\vec{F}$  и  $\overline{MN}$ , т.е.  $\vec{F} \cdot \overline{MN}$ .

Найдем теперь выражение для работы в общем случае, т.е. когда сила  $\vec{F}$  переменна, а путь  $MN$  криволинеен.

Разобьем произвольным образом дугу  $\overset{\cup}{MN}$  на  $n$  малых дуг точками  $M = M_0, M_1, \dots, M_i, \dots, M_n = N$ , длины которых  $\Delta L_i$ . Впишем в кривую  $MN$  ломаную  $M_0, M_1, \dots, M_n$ , заменив каждый криволинейный участок

$\overset{\cup}{M_{i-1}M_i}$  прямолинейным вектором перемещения  $\overline{M_{i-1}M_i}$ . А силу  $\vec{F}$ , которая, вообще говоря, меняется и по величине и по направлению от точки к точке, условимся считать постоянной вдоль каждого звена ломаной и равной

силе, приложенной в точке  $P_i(\xi_i, \eta_i)$  дуги  $\overset{\cup}{M_{i-1}M_i}$ :

$$\vec{F}(P_i) = X(\xi_i, \eta_i)\vec{i} + Y(\xi_i, \eta_i)\vec{j}.$$

Тогда работу силы вдоль дуги  $M_{i-1}M_i$  можно принять приближенно равной работе силы  $\vec{F}(P_i)$  вдоль вектора  $\overline{M_{i-1}M_i}$ , которая, как было сказано, равна скалярному произведению  $\vec{F}(P_i) \cdot \overline{M_{i-1}M_i}$ .

Проекция вектора  $\overline{M_{i-1}M_i}$  на оси координат соответственно равны  $\Delta x_i = x_i - x_{i-1}$ ,  $\Delta y_i = y_i - y_{i-1}$ . Следовательно, имеет место представление

$$\overline{M_{i-1}M_i} = \Delta x_i \cdot \vec{i} + \Delta y_i \cdot \vec{j}.$$

Выражая скалярное произведение  $\vec{F}(P_i) \cdot \overline{M_{i-1}M_i}$  в координатной форме, получаем

$$\vec{F}(P_i) \cdot \overline{M_{i-1}M_i} = X(\xi_i, \eta_i) \Delta x_i + Y(\xi_i, \eta_i) \Delta y_i.$$

Суммируя эти выражения по всем звеньям ломаной, найдем приближенное значение работы  $A$  вдоль кривой  $MN$ :

$$A \approx \sum_{i=1}^n \vec{F}(P_i) \cdot \overline{M_{i-1}M_i} = \sum_{i=1}^n [X(\xi_i, \eta_i) \Delta x_i + Y(\xi_i, \eta_i) \Delta y_i]. \quad (1.50)$$

За точное значение работы  $A$  принимают предел полученной суммы при стремлении к нулю  $\max \Delta L_i$  - максимальной из длин дуг  $M_{i-1}M_i$ .

$$A = \lim_{\substack{\max \Delta L_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n [X(\xi_i, \eta_i) \Delta x_i + Y(\xi_i, \eta_i) \Delta y_i].$$

Таким образом, вычисление работы привело нас к нахождению предела суммы нового вида. К составлению сумм вида (1.50) с последующим переходом к пределу приводит не только задача о работе, поэтому совсем не обязательно всегда считать, что функции  $X(x, y)$  и  $Y(x, y)$  - проекции сил.

Рассмотрим этот вопрос в общем виде. Пусть на плоскости задана гладкая линия  $MN$ . Установим на ней определенное направление движения, которое происходит от  $M$  к  $N$ . Кривую с установленным на ней направлением движения назовем ориентированной кривой. Пусть на кривой  $MN$  заданы две функции  $X(x, y)$  и  $Y(x, y)$ , иначе говоря, задана вектор-функция  $\vec{F}(x, y) = X(x, y)\vec{i} + Y(x, y)\vec{j}$ . Разобьем эту кривую на  $n$  участков точками  $M = M_0, M_1, \dots, M_n = N$  и в каждом из них выберем по произвольной точке  $P_i(\xi_i, \eta_i)$  (в частности, эти точки могут совпадать с концами участков). Значения функции в точках  $P_i$  будем умножать теперь не на длины частичных дуг  $\Delta L_i$ , а на их проекции на координатные оси:  $\Delta x_i = x_i - x_{i-1}$ ,  $\Delta y_i = y_i - y_{i-1}$  (рис. 1.28). (Если движение по проекции происходит в сторону увеличения  $x$  (или  $y$ ), то проекцию  $\Delta x_i$  (или  $\Delta y_i$ ) части  $\Delta L_i$  считаем положительной, в противном случае - отрицательной).

Составим сумму вида

$$\sum_{i=1}^n [X(P_i)\Delta x_i + Y(P_i)\Delta y_i]. \quad (1.51)$$

Эту сумму называют интегральной суммой для вектор-функции  $\vec{F}(x, y)$  по линии MN.

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Если при стремлении к нулю  $\max \Delta L_i$  существует конечный предел интегральной суммы (1.51), не зависящий ни от способа разбиения дуги MN на элементарные части, ни от выбора в каждой из них точки  $P_i$ , то этот предел называют криволинейным интегралом второго рода от вектор-функции  $\vec{F}(x, y)$  по линии MN и обозначают символом

$$\int_{MN} X(P)dx + Y(P)dy \quad \text{или} \quad \int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy.$$

Итак, по определению

$$\int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy = \lim_{\substack{\max \Delta L_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n [X(\xi_i, \eta_i)\Delta x_i + Y(\xi_i, \eta_i)\Delta y_i]. \quad (1.52)$$

*Замечание 1.* По традиции для выражения, стоящего слева, скобки не пишутся и предполагается, что интеграл относится ко всей сумме.

Линия MN называется линией или контуром интегрирования, точка M – начальной, точка N – конечной точкой интегрирования.

*Замечание 2.* Если кривая  $L = MN$  замкнутая, то для обозначения интеграла используют символ  $\oint_L X(x, y)dx + Y(x, y)dy$ .

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Если  $Y(x, y) \equiv 0$ , то интеграл принимает вид  $\int_{MN} X(x, y)dx$  и называется криволинейным интегралом по координате x. Если  $X(x, y) \equiv 0$ , то  $\int_{MN} Y(x, y)dy$  называют криволинейным интегралом по координате y.

Поскольку определяемый нами интеграл (1.52) можно записать в виде суммы двух криволинейных интегралов по координатам x и y

$$\int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy = \int_{MN} X(x, y)dx + \int_{MN} Y(x, y)dy,$$

то его называют еще составным криволинейным интегралом по координатам.

Подынтегральное выражение в левой части последнего равенства есть скалярное произведение вектора  $\vec{F} = X\vec{i} + Y\vec{j} = \{X(x, y); Y(x, y)\}$  и дифференциала  $d\vec{r} = dx \cdot \vec{i} + dy \cdot \vec{j} = \{dx; dy\}$  радиуса-вектора  $\vec{r}$  переменной точки P кривой MN. Поэтому криволинейный интеграл от вектор-функции  $\vec{F}$  по кривой MN можно записать в векторной форме:  $\int_{MN} \vec{F} \cdot d\vec{r}$ .



**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Этот интеграл называют также линейным интегралом вектора  $\vec{F}(\vec{r})$ . А если кривая  $L$  - замкнутая, то криволинейный интеграл  $\oint_L \vec{F} \cdot d\vec{r}$  называют *циркуляцией* вектора  $\vec{F}$  по замкнутому контуру.

Возвращаясь к задаче о работе, можно сказать, что работа силового поля при перемещении материальной точки по кривой  $MN$  выражается криволинейным интегралом второго рода

$$A = \int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy, \quad (1.53)$$

что можно записать в векторной форме так:

$$A = \int_{MN} \vec{F} \cdot d\vec{r}.$$

Таким образом, если вектор  $\vec{F}(x, y)$  задает силовое поле, то криволинейный интеграл второго рода выражает работу этого поля вдоль линии  $MN$ . В этом состоит простейший *физический смысл* криволинейного интеграла второго рода.

Аналогично определяется криволинейный интеграл второго рода для вектор-функции

$$\vec{F}(x, y, z) = X(x, y, z)\vec{i} + Y(x, y, z)\vec{j} + Z(x, y, z)\vec{k},$$

заданной вдоль пространственной кривой  $MN$ , который аналитически записывают так:

$$\int_{MN} X(x, y, z)dx + Y(x, y, z)dy + Z(x, y, z)dz = \int_{MN} \vec{F} \cdot d\vec{r}.$$

### 1.3.2.2. Существование и вычисление криволинейного интеграла второго рода

**Теорема.** Пусть кривая  $MN$  задана параметрическими уравнениями  $x = x(t)$ ,  $y = y(t)$ , причем функции  $x(t)$ ,  $y(t)$  непрерывны вместе со своими производными первого порядка на отрезке  $t \in [\alpha, \beta]$ , где  $\alpha = t_M$  и  $\beta = t_N$  - значения параметра  $t$ , соответствующие точкам  $M$  и  $N$ . Тогда для всякой вектор-функции

$$\vec{F}(x, y) = X(x, y)\vec{i} + Y(x, y)\vec{j},$$

непрерывной вдоль кривой  $MN$ , существует криволинейный интеграл и имеет место равенство

$$\int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy = \int_{\alpha}^{\beta} \{X[x(t), y(t)]x'(t) + Y[x(t), y(t)]y'(t)\}dt. \quad (1.54)$$

*Доказательство.* Остановимся на втором утверждении теоремы. Покажем, что вычисление криволинейного интеграла второго рода сводится к вычислению определенного интеграла по формуле (1.54).

Разделим дугу  $MN$  на элементарные части длиной  $\Delta L_i$  точками  $M = M_0, M_1, \dots, M_n = N$ , имеющими следующие координаты:

$$M_0(x_0 = x(t_0), y_0 = y(t_0)), M_1(x_1 = x(t_1), y_1 = y(t_1)), \dots$$

причем  $t_0 = \alpha$ ;  $t_n = \beta$ . Возьмем произвольным образом точку  $P_i(\xi_i, \eta_i)$  на

каждой из элементарных дуг  $M_{i-1} \overset{\cup}{M_i}$ .

По определению для криволинейного интеграла по координате  $x$  имеем

$$\int_{MN} X(x, y) dx = \lim_{\lambda \rightarrow 0} \sum_{i=1}^n X(\xi_i, \eta_i) \Delta x_i, \quad (1.55)$$

где  $\Delta x_i = x_i - x_{i-1} = x(t_i) - x(t_{i-1})$ ,  $\lambda$  - наибольшее из  $\Delta x_i$ . Последнюю разность преобразуем по формуле Лагранжа

$$\Delta x_i = x(t_i) - x(t_{i-1}) = x'(\tau_i) \Delta t_i,$$

где  $\Delta t_i = t_i - t_{i-1}$  и  $t_{i-1} < \tau_i < t_i$ . Так как точку  $P_i(\xi_i, \eta_i)$  на дуге  $M_{i-1} \overset{\cup}{M_i}$  выбрали произвольным образом, то выберем ее так, чтобы ее координаты соответствовали значению параметра  $\tau_i$ :  $x_i = x(\tau_i)$ ,  $y_i = y(\tau_i)$ . Подставляя найденные значения  $x_i$ ,  $y_i$ ,  $\Delta x_i$  в формулу (1.55) и учитывая, что при

стремлении к нулю длин дуг  $M_{i-1} \overset{\cup}{M_i}$   $\Delta x_i \rightarrow 0$ , следовательно,  $\Delta t_i \rightarrow 0$ , получим

$$\int_{MN} X(x, y) dx = \lim_{\Delta t_i \rightarrow 0} \sum_{i=1}^n X[x(\tau_i), y(\tau_i)] x'(\tau_i) \Delta t_i.$$

Сумма, стоящая в правой части последнего равенства, является интегральной суммой для непрерывной функции одной переменной  $t$ :  $X[x(t), y(t)]x'(t)$ , заданной на отрезке  $[\alpha, \beta]$ . Ее предел равен определенному интегралу. Таким образом, имеем

$$\int_{MN} X(x, y) dx = \int_{\alpha}^{\beta} X[x(t), y(t)] x'(t) dt.$$

Аналогично рассуждая, найдем

$$\int_{MN} Y(x, y) dy = \int_{\alpha}^{\beta} Y[x(t), y(t)] y'(t) dt.$$

Складывая почленно эти два равенства, получим

$$\int_{MN} X(x, y) dx + Y(x, y) dy = \int_{\alpha}^{\beta} \{X[x(t), y(t)] x'(t) + Y[x(t), y(t)] y'(t)\} dt.$$

Итак, для того, чтобы вычислить криволинейный интеграл по дуге линии  $x = x(t)$ ,  $y = y(t)$ , нужно в подынтегральном выражении заменить  $x$ ,  $y$ ,  $dx$ ,  $dy$  их выражениями через  $t$  и  $dt$  и вычислить получившийся определенный интеграл по интервалу изменения параметра  $t$ .

Сформулированная теорема обобщается аналогичным образом на пространственный случай, когда линия MN задана уравнениями

$$x = x(t), \quad y = y(t), \quad z = z(t), \quad \alpha \leq t \leq \beta.$$

В этом случае имеет место равенство

$$\int_{MN} X(x, y, z)dx + Y(x, y, z)dy + Z(x, y, z)dz = \int_{\alpha}^{\beta} \{X[x(t), y(t), z(t)]x'(t) + Y[x(t), y(t), z(t)]y'(t) + Z[x(t), y(t), z(t)]z'(t)\}dt \quad (1.56)$$

Рассмотрим важные частные случаи формулы (1.54).

Если кривая MN задана уравнением  $y = y(x)$ , то формула (1.54), сводящая криволинейный интеграл к определенному, принимает вид

$$\int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy = \int_{x_M}^{x_N} \{X[x, y(x)] + Y[x, y(x)]y'(x)\}dx, \quad (1.57)$$

где  $x = x_M$  отвечает начальной точке M кривой, а  $x = x_N$  - ее конечной точке N. Если, в частности, кривая MN – отрезок горизонтальной прямой  $y = y_0$  (рис. 1.29а), то вдоль него  $y' \equiv 0$  и

$$\int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy = \int_{x_M}^{x_N} X(x, y_0)dx.$$

Если кривая MN задана уравнением  $x = x(y)$ , где  $y$  пробегает отрезок  $[y_M, y_N]$ , то имеет место

$$\int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy = \int_{y_M}^{y_N} \{X[x(y), y]x'(y) + Y[x(y), y]\}dy. \quad (1.58)$$

В частности, когда MN – отрезок вертикальной прямой  $x = x_0$  (рис. 1.29б), то  $x'(y) \equiv 0$  и

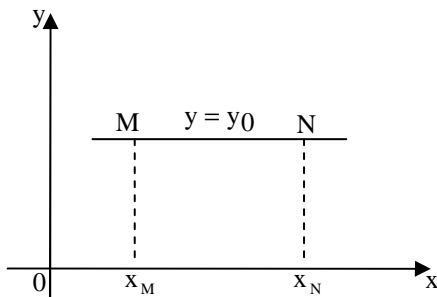


Рис. 1.29а

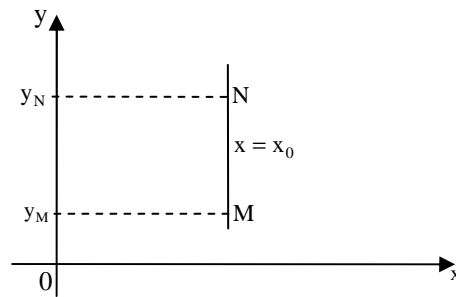


Рис. 1.29б

$$\int_{MN} X(x, y)dx + Y(x, y)dy = \int_{y_M}^{y_N} Y(x_0, y)dy.$$

Замечание 1. Определенный интеграл является частным случаем криволинейного интеграла по координате, у которого линией интегрирования служит прямолинейный отрезок оси координат.

Замечание 2. В случае замкнутого контура интегрирования в формулах (1.54), (1.56), (1.57) условимся брать направление движения по кривой  $L$  так, чтобы область, ограниченная этой кривой, оставалась слева (рис. 1.30). Такое направление интегрирования называют положительным. Перемещение в противоположном направлении называют отрицательным.

Криволинейный интеграл второго рода, наряду с теми свойствами, которые аналогичны свойствам интеграла первого рода, обладает следующим отличительным свойством:

при изменении направления пути интегрирования криволинейный интеграл изменяет свой знак на противоположный, т.е.

$$\int_{MN} = - \int_{NM} \quad \text{и} \quad \oint_{L^+} = - \oint_{L^-}$$

(здесь  $L^+$  - замкнутый контур, обходимый в положительном направлении,  $L^-$  - контур, обходимый в отрицательном направлении).

**ПРИМЕР 1.** Вычислить  $\int_L y^2 dx + x^2 dy$ , если в качестве пути интегрирования  $L$  берется одна из следующих линий, соединяющих точки  $O(0;0)$  и  $B(1;1)$ :

- а) отрезок прямой  $y = x$ ;
- б) дуга параболы  $x = y^2$ ;
- в) ломаная  $OABO$ , где  $A(1;0)$  (рис. 1.31).

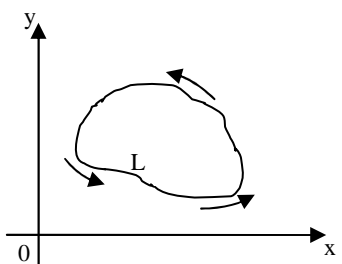


Рис. 1.30

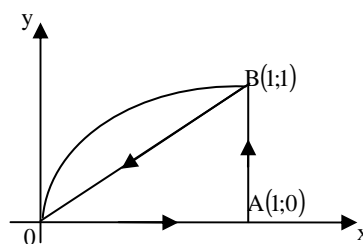


Рис. 1.31

Решение: а) из уравнения линии  $OB$   $y = x$  найдем  $dy = dx$

Используя формулу (1.57), получим

$$\begin{aligned} \int_{OB} y^2 dx + x^2 dy &= \int_{x_0}^{x_B} (x^2 + x^2) dx = \\ &= 2 \int_0^1 x^2 dx = 2 \cdot \frac{x^3}{3} \Big|_0^1 = \frac{2}{3}. \end{aligned}$$

б) воспользуемся формулой (1.58), выбрав в качестве переменной интегрирования в определенном интеграле переменную  $y$ . Из уравнения кривой  $OB$   $x = y^2$  находим  $dx = 2ydy$ ; при движении от точки  $O$  к точке  $B$   $y$  меняется в пределах от 0 до 1. Следовательно,

$$\int_{\overset{O}{\cup}OB} y^2 dx + x^2 dy = \int_{y_O}^{y_B} (y^2 \cdot 2y + y^4) dy = \left( \frac{y^4}{2} + \frac{y^5}{5} \right) \Big|_0^1 = \frac{7}{10};$$

в) контур интегрирования разбиваем на три участка  $OA$ ,  $AB$ ,  $BO$ , обходя его против часовой стрелки, т.е. в положительном направлении:

$$\oint_{L^+} = \int_{OA} + \int_{AB} + \int_{BO}.$$

Вдоль  $OA$  имеем  $y = 0$ ,  $dy = 0$ ,  $0 \leq x \leq 1$ , так что  $\int_{OA} y^2 dx + x^2 dy = 0$ .

Вдоль  $AB$  имеем  $x = 1$ ,  $dx = 0$ ,  $0 \leq y \leq 1$ , поэтому

$$\int_{AB} y^2 dx + x^2 dy = \int_{y_A}^{y_B} dy = \int_0^1 dy = y \Big|_0^1 = 1.$$

Вдоль  $BO$  имеем  $y = x$ ,  $dy = dx$  и

$$\int_{BO} y^2 dx + x^2 dy = \int_{y_B}^{y_O} (x^2 + y^2) dx = \int_1^0 2x^2 dx = 2 \cdot \frac{x^3}{3} \Big|_1^0 = 0 - \frac{2}{3} = -\frac{2}{3}.$$

Следовательно,  $\oint_L y^2 dx + x^2 dy = 0 + 1 - \frac{2}{3} = \frac{1}{3}$ .

Сравнивая результаты, полученные в пунктах а) и б), замечаем, что хотя начальная и конечная точки пути интегрирования были одни и те же, получены разные значения интеграла. Это показывает, что криволинейный интеграл зависит не только от начальной и конечной точек интегрирования, но и от линии, их соединяющей. Подробно этот вопрос будет рассмотрен позже.

**ПРИМЕР 2.** Вычислить работу силы  $\vec{F} = -y\vec{i} + x\vec{j} + z^2\vec{k}$  вдоль первого витка винтовой линии

$L: x = a \cos t, y = a \sin t, z = bt, 0 \leq t \leq 2\pi$ .

Решение. Используя формулы (1.53), (1.56) и замечая, что  $x'_t = -a \sin t$ ,  $y'_t = a \cos t$ ,  $z'_t = b$ , получим

$$\begin{aligned} A &= \int_L -y dx + x dy + z^2 dz = \int_0^{2\pi} [-a \sin t (-a \sin t) + a \cos t \cdot a \cos t + b^2 t^2 \cdot b] dt = \\ &= \int_0^{2\pi} (a^2 + b^3 t^2) dt = \left( a^2 t + b^3 \frac{t^3}{3} \right) \Big|_0^{2\pi} = a^2 \cdot 2\pi + \frac{b^3 (2\pi)^3}{3}. \end{aligned}$$

### 1.3.2.3. Связь между криволинейными интегралами первого и второго рода

Пусть на кривой  $L$  установлено направление движения. Взяв точку  $P$  на этой кривой, проведем касательную к линии  $L$  в точке  $P$  и установим на касательной направление, соответствующее направлению движения по кривой. Отложим по касательной в установленном направлении дифференциал дуги  $dL$ , получим вектор  $d\vec{\tau}$  (рис. 1.32), проекциями которого служат дифференциалы  $dx, dy, dz$  координат  $x, y$  и  $z$ . Обозначим через  $\alpha(P)$ ,

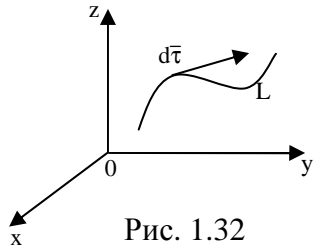


Рис. 1.32

$\beta(P)$ ,  $\gamma(P)$  углы, образованные касательным вектором  $d\vec{\tau}$  с осями координат  $Ox, Oy, Oz$ . Эти углы есть функции от точки  $P$ . Напомним формулы, по которым определяются проекции вектора на ось:

$$dx = |d\vec{\tau}| \cos \alpha(P) = dL \cdot \cos \alpha(P),$$

$$dy = dL \cdot \cos \beta(P),$$

$$dz = dL \cdot \cos \gamma(P).$$

Поэтому составной криволинейный интеграл второго рода может быть заменен интегралом первого рода по формуле

$$\int_L Xdx + Ydy + Zdz = \int_L (X \cos \alpha(P) + Y \cos \beta(P) + Z \cos \gamma(P)) dl.$$

### 1.3.2.4. Формула Грина

Пусть  $D$  - плоская область, ограниченная линией  $L$ . В замкнутой области  $\bar{D}$  заданы функции  $X(x, y)$  и  $Y(x, y)$ , непрерывные вместе со своими частными производными  $\frac{\partial X(x, y)}{\partial y}$ ,  $\frac{\partial Y(x, y)}{\partial x}$ . Тогда справедлива формула, называемая формулой Грина:

$$\iint_D \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy = \oint_L X(x, y) dx + Y(x, y) dy, \quad (1.59)$$

где замкнутый контур  $L$  проходит в положительном направлении, т.е. при движении по контуру область  $D$  остается слева.

Формула Грина, как, впрочем, и другие формулы, в известном смысле сходные с ней, которые мы будем рассматривать в дальнейшем, весьма полезна. Она позволяет заменять анализ одного явления, происходящего в области (двойной интеграл), анализом другого явления, происходящего только на границе области (криволинейный интеграл).

Выведем формулу (1.59). Пусть отнесенная к плоскости  $xOy$  область  $D$  правильна как в направлении оси  $Ox$ , так и в направлении оси  $Oy$ . Для определенности предположим, что граница  $L$  состоит из двух дуг  $AMB$  и

ANB, заданных соответственно уравнениями  $y = y_1(x)$ ,  $y = y_2(x)$ , причем  $a \leq x \leq b$  (рис. 1.33).

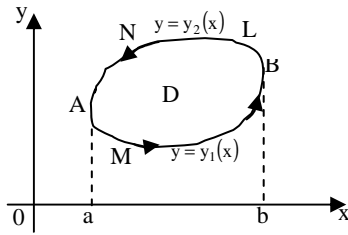


Рис. 1.33

Рассмотрим сначала двойной интеграл

$$\iint_D \frac{\partial X}{\partial y} dx dy = \int_a^b dx \int_{y_1(x)}^{y_2(x)} \frac{\partial X}{\partial y} dy.$$

Так как  $X = X(x, y)$  при постоянном  $x$  есть одна из первообразных для  $\frac{\partial X}{\partial y}$ , то

$$\int_{y_1(x)}^{y_2(x)} \frac{\partial X}{\partial y} dy = X(x, y) \Big|_{y_1(x)}^{y_2(x)} = X(x, y_2(x)) - X(x, y_1(x)).$$

Поэтому

$$\begin{aligned} \iint_D \frac{\partial X}{\partial y} dx dy &= \int_a^b [X(x, y_2(x)) - X(x, y_1(x))] dx = \\ &= \int_a^b X(x, y_2(x)) dx - \int_a^b X(x, y_1(x)) dx. \end{aligned}$$

Каждый из этих двух определенных интегралов можно рассматривать как криволинейный интеграл, взятый по соответствующей дуге (см. формулу (1.57), а именно:

$$\int_a^b X(x, y_2(x)) dx = \int_{ANB} X(x, y) dx, \quad \int_a^b X(x, y_1(x)) dx = \int_{AMB} X(x, y) dx.$$

Следовательно,

$$\iint_D \frac{\partial X}{\partial y} dx dy = \int_{ANB} X(x, y) dx - \int_{AMB} X(x, y) dx.$$

Но

$$\int_{ANB} X(x, y) dx = - \int_{BNA} X(x, y) dx,$$

поэтому

$$\iint_D \frac{\partial X}{\partial y} dx dy = - \int_{BNA} X(x, y) dx - \int_{AMB} X(x, y) dx.$$

Так как дуги BNA и AMB дают в совокупности границу L, проходимость в положительном направлении, то, воспользовавшись свойством аддитивности, получаем

$$\iint_D \frac{\partial X}{\partial y} dx dy = - \oint_L X(x, y) dx. \quad (1.60)$$

Аналогично устанавливается формула

$$\iint_D \frac{\partial Y}{\partial x} dx dy = - \oint_L Y(x, y) dy. \quad (1.61)$$

Вычитая (1.61) из (1.60), получаем

$$\iint_D \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy = \oint_L X dx + Y dy.$$

Формула Грина справедлива для любой области, которую можно разбить на правильные области.

### 1.3.2.5. Условия независимости интеграла от пути интегрирования

Рассматривая в п.1.3.2.2 пример 1, мы обратили внимание на то, что значение криволинейного интеграла второго рода зависит от пути интегрирования, т.е. зависит от вида линии, соединяющей начальную и конечную точку пути. Для различных приложений оказывается важным вопрос: при каких условиях значение интеграла не зависит от пути, по которому производится интегрирование и, следовательно, зависит только от положения начальной и конечной точек пути интегрирования.

Для решения поставленной задачи докажем простое вспомогательное предложение, которое позволит заменить ее другой задачей: при каких условиях интеграл по замкнутому контуру равен нулю?

**ЛЕММА.** Пусть функции  $X(x, y)$  и  $Y(x, y)$  определены и непрерывны вместе со своими частными производными  $\frac{\partial X(x, y)}{\partial y}$  и  $\frac{\partial Y(x, y)}{\partial x}$  в замкнутой

ограниченной односвязной области  $D$ . Для того чтобы криволинейный интеграл не зависел от линии интегрирования, необходимо и достаточно, чтобы этот интеграл, взятый по любому замкнутому контуру, был равен нулю.

Напомним, что область  $D$  (открытая или замкнутая) называется односвязной, если для любого замкнутого контура, лежащего в этой области, ограниченная им часть плоскости целиком принадлежит области  $D$ .

Доказательство. Необходимость. Пусть интеграл

$$\oint_L X(x, y) dx + Y(x, y) dy$$

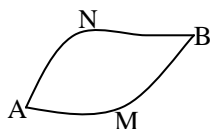


Рис. 1.34

не зависит от пути интегрирования. Покажем, что он равен нулю по любому замкнутому контуру. Рассмотрим две произвольные линии  $AMB$  и  $ANB$ , лежащие в области  $D$  и соединяющие данные точки  $A$  и  $B$  (рис. 1.34). Так как по условию интеграл по линии  $AMB$  равен интегралу по линии  $ANB$ :

$$\int_{AMB} X(x, y) dx + Y(x, y) dy = \int_{ANB} X(x, y) dx + Y(x, y) dy, \quad (1.62)$$

то имеем



$$\int_{AMB} Xdx + Ydy - \int_{ANB} Xdx + Ydy = 0.$$

На основании свойств криволинейного интеграла имеем

$$\int_{AMB} Xdx + Ydy + \int_{BNA} Xdx + Ydy = 0.$$

Следовательно,

$$\oint_L Xdx + Ydy = 0, \quad (1.63)$$

где  $L \equiv AMBNA$ .

Действительно, если криволинейный интеграл не зависит от формы кривой, соединяющей точки  $A$  и  $B$ , а зависит только от положения этих точек, то интеграл по любому замкнутому контуру равен нулю.

Достаточность. Пусть интеграл по любому замкнутому контуру  $L \equiv AMBNA$  равен нулю, т.е.

$$\oint_L Xdx + Ydy = 0.$$

Но

$$\begin{aligned} \oint_L Xdx + Ydy &= \int_{AMB} Xdx + Ydy + \int_{BNA} Xdx + Ydy = \\ &= \int_{AMB} Xdx + Ydy - \int_{ANB} Xdx + Ydy. \end{aligned}$$

Следовательно,

$$\int_{AMB} Xdx + Ydy = \int_{ANB} Xdx + Ydy.$$

Таким образом, если криволинейный интеграл по любому замкнутому контуру равен нулю, то этот интеграл не зависит от формы кривой, соединяющей две любые точки  $A$  и  $B$ , а зависит только от положения этих точек.

Итак, из равенства (1.62) следует выполнимость равенства (1.63) и, наоборот, из (1.63) следует (1.62).

А теперь перейдем к рассмотрению вопроса: при каких условиях криволинейный интеграл по замкнутому контуру равен нулю? Ответ на него дает следующая теорема.

**Теорема.** Пусть в некоторой замкнутой ограниченной односвязной области  $D$  функции  $X(x, y)$ ,  $Y(x, y)$  определены и непрерывны вместе со своими частными производными  $\frac{\partial X(x, y)}{\partial y}$ ;  $\frac{\partial Y(x, y)}{\partial x}$ . Тогда, для того чтобы

криволинейный интеграл по замкнутому контуру  $L$ , лежащему в этой области, был равен нулю, т.е. выполнялось равенство (1.63)

$$\oint_L Xdx + Ydy = 0,$$

необходимо и достаточно выполнение равенства

$$\frac{\partial X}{\partial y} = \frac{\partial Y}{\partial x} \quad (1.64)$$

во всех точках области  $D$ .

*Доказательство.* Достаточность. Возьмем произвольный замкнутый контур  $L \subset D$  и к интегралу по этому контуру применим формулу Грина

$$\oint_L X dx + Y dy = \iint_D \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy.$$

Так как по условию  $\frac{\partial X}{\partial y} = \frac{\partial Y}{\partial x}$ , то двойной интеграл обращается в ноль и, следовательно,  $\oint_L X dx + Y dy = 0$ .

Необходимость. Следует доказать, что выполнение (1.63) влечет выполнение (1.64). Предположим противное: условие (1.64) не выполняется, т.е.  $\frac{\partial Y}{\partial x} \neq \frac{\partial X}{\partial y}$  хотя бы в одной точке  $M(x_0, y_0)$  из области  $D$ . Пусть, например,

$$\left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right)_M > 0.$$

В силу непрерывности частных производных их разность, как функция непрерывная, будет положительной и в некоторой достаточно малой области  $D^*$  окрестности точки  $M$ , т.е. выполняется  $\frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} > 0$ .

Двойной интеграл по области  $D^*$  от положительной функции в силу известного свойства интеграла также будет иметь положительное значение

$$\iint_{D^*} \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy > 0.$$

Но по формуле Грина

$$\iint_{D^*} \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy = \oint_{L^*} X dx + Y dy,$$

где  $L^*$  - граница области  $D^*$ . По предположению криволинейный интеграл по любому замкнутому контуру равен нулю, значит,

$$\oint_{L^*} X dx + Y dy = 0.$$

Последнее же неравенство противоречит этому условию. А это значит, что предположение  $\frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \neq 0$  хотя бы в одной точке было неверным.

Следовательно  $\frac{\partial Y}{\partial x} = \frac{\partial X}{\partial y}$  во всех точках области  $D$ . Теорема доказана.

Полезно рассмотреть связь вопроса независимости интеграла от пути интегрирования с условием полного дифференциала.

Напомним: выражение

$$X(x, y)dx + Y(x, y)dy$$

можно рассматривать как полный дифференциал некоторой функции  $u(x, y)$ , т.е.  $du = X(x, y)dx + Y(x, y)dy$ .

**Теорема.** При прежних предположениях относительно функций  $X(x, y)$  и  $Y(x, y)$  для того, чтобы выражение  $Xdx + Ydy$  было полным дифференциалом, необходимо и достаточно, выполнение условия  $\frac{\partial Y}{\partial x} = \frac{\partial X}{\partial y}$ .

Сопоставляя рассмотренные лемму и две теоремы, можно теперь вывести Следствие. При сделанных ранее предположениях относительно функций  $X$  и  $Y$ , для того чтобы интеграл

$$\int_L Xdx + Ydy$$

не зависел от пути интегрирования (а интеграл по замкнутому контуру равнялся нулю), необходимо и достаточно, чтобы подынтегральное выражение было полным дифференциалом.

Приведенные утверждения можно сформулировать в виде обобщающей теоремы.

**Теорема.** Пусть функции  $X(x, y)$ ,  $Y(x, y)$  определены и непрерывны вместе со своими частными производными  $\frac{\partial X}{\partial y}$  и  $\frac{\partial Y}{\partial x}$  в замкнутой

ограниченной односвязной области  $D$ . Тогда выполнение одного из следующих четырех утверждений влечет выполнение остальных трех.

1. Криволинейный интеграл  $\int_{AB} Xdx + Ydy$  не зависит от линии интегрирования, соединяющей две данные точки.

2. Криволинейный интеграл  $\oint_L Xdx + Ydy$ , взятый по любому замкнутому контуру, целиком лежащему в области  $D$ , равен нулю.

3. Выражение  $Xdx + Ydy$  является полным дифференциалом  $du = Xdx + Ydy$  некоторой функции  $u(x, y)$ .

4. Во всех точках области  $D$  выполняется равенство

$$\frac{\partial X}{\partial y} = \frac{\partial Y}{\partial x}.$$

Связь равносильных между собой утверждений 1-4 можно изобразить схемой:

$$1. \rightarrow 2. \rightarrow 3. \rightarrow 4. \rightarrow 1.$$

Следствие. Из первых трех высказываний следует, что

$$\int_{A(x_1, y_1)}^{B(x_2, y_2)} Xdx + Ydy = \int_{(x_1, y_1)}^{(x_2, y_2)} du(x, y) = u(x_2, y_2) - u(x_1, y_1).$$

Эту формулу естественно называть обобщенной формулой Ньютона-Лейбница. Она будет весьма полезной в теории поля, в частности, при вычислении работы потенциальной силы.

ПРИМЕР. Найти  $I = \int_{(1;2)}^{(3;4)} ydx + xdy$ .

Когда найдена функция  $u(x, y)$  - первообразная для подынтегрального выражения  $Xdx + Ydy$ , значение криволинейного интеграла между любыми двумя точками легко вычисляется по обобщенной формуле Ньютона-Лейбница.

Легко видеть, что  $u(x, y) = x \cdot y$ , т.к.  $ydx + xdy = d(xy)$ , поэтому

$$I = \int_{(1;2)}^{(3;4)} d(xy) = xy \Big|_{(1;2)}^{(3;4)} = 3 \cdot 4 - 1 \cdot 2 = 10.$$

### 1.3.2.6. Вычисление площади с помощью криволинейного интеграла второго рода

В п.1.3.2.1 было установлено, что работа силового поля при перемещении материальной точки вдоль кривой  $L$  выражается криволинейным интегралом второго рода по этой кривой. Применение криволинейного интеграла второго рода к решению физических задач будет изложено в теории поля.

Покажем, что криволинейный интеграл может быть использован для вычисления площади плоской фигуры.

Пусть  $D$  - некоторая область (правильная) с границей  $L$  и  $S$  - площадь этой области.

Рассмотрим криволинейный интеграл  $\oint_L xdy$ .

Применив к нему формулу Грина (1.59), где  $X(x, y) = 0$ ,  $Y(x, y) = x$ ,

$$\frac{\partial X}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial Y}{\partial x} = 1, \quad \text{получим}$$

$$\oint_L xdy = \iint_D dx dy = S.$$

Аналогично получается другая формула

$$S = -\oint_L y dx.$$

Можно получить иные формулы. Для этого достаточно выбрать функции  $X(x, y)$  и  $Y(x, y)$  такими, чтобы они удовлетворяли условию

$$\frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} = 1.$$

Так, если в интеграле  $\oint_L X dx + Y dy$  положить  $X = -\frac{1}{2}y$ ,  $Y = \frac{1}{2}x$ , то

$$\frac{\partial Y}{\partial x} = \frac{1}{2}, \quad \frac{\partial X}{\partial y} = -\frac{1}{2} \text{ и}$$

$$\oint_L = \iint_D \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy = \iint_D dx dy = S.$$

Следовательно,

$$S = \frac{1}{2} \oint_L x dy - y dx. \quad (1.65)$$

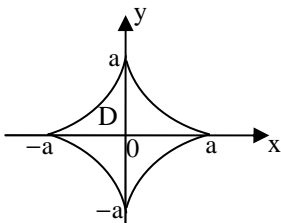


Рис. 1.35

Формула (1.65) отличается от предыдущих двух симметричностью формы.

**ПРИМЕР.** Вычислить площадь области, ограниченной астроидой  $L$ :  $x = a \cos^3 t$ ,  $y = a \sin^3 t$  (рис. 1.35). Применяя формулу (1.65), получим

$$\begin{aligned} S &= \frac{1}{2} \oint_L x dy - y dx = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} [a \cos^3 t (3a \sin^2 t \cos t) - a \sin^3 t (-3a \cos^2 t \sin t)] dt = \\ &= \frac{3a^2}{2} \int_0^{2\pi} \sin^2 t \cos^2 t (\cos^2 t + \sin^2 t) dt = \frac{3a^2}{8} \int_0^{2\pi} \sin^2 2t dt = \frac{3a^2}{8} \int_0^{2\pi} \frac{1 - \cos 4t}{2} dt = \\ &= \frac{3}{8} \pi a^2. \end{aligned}$$

#### 1.4. ПОВЕРХНОСТНЫЕ ИНТЕГРАЛЫ

При рассмотрении ряда физических задач встречаются функции, заданные на той или иной поверхности. Примерами таких функций являются: плотность распределения зарядов на поверхности, скорость жидкости, протекающей через некоторую поверхность, и т.д. Необходимость интегрирования функций, заданных на поверхности, привела к введению поверхностных интегралов. Различают поверхностные интегралы первого и второго рода.

### 1.4.1. Поверхностный интеграл первого рода (или по площади поверхности). Теорема существования интеграла

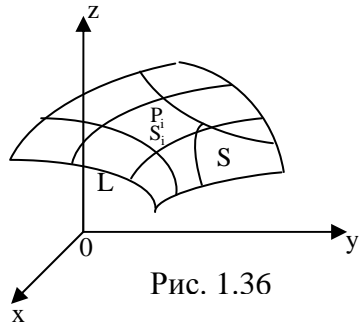


Рис. 1.36

Поверхностный интеграл первого рода представляет собой обобщение двойного интеграла, каким криволинейный интеграл первого рода является по отношению к определенному интегралу.

Это обобщение строится так. Пусть в точках гладкой (или кусочно-гладкой) поверхности  $S$ , ограниченной кусочно-гладким контуром  $L$ , определена функция  $f(P) = f(x, y, z)$ . Разобьем поверхность  $S$  произвольно проведенными кривыми на части  $S_1, S_2, \dots, S_n$ , площадь каждой из которых

обозначим  $\Delta S_i$  ( $i = \overline{1, n}$ ) (рис. 1.36). Выбрав в каждой из площадок произвольную точку  $P_i$ , вычислим в этой точке значение функции  $f(P_i)$  и умножим его на площадь  $\Delta S_i$  элементарной части  $S_i$ . Составим сумму произведений  $f(P_i)\Delta S_i$

$$I_n = \sum_{i=1}^n f(P_i)\Delta S_i, \quad (1.66)$$

которую будем называть интегральной суммой для функции  $f(x, y, z)$  по поверхности  $S$ . Наибольший из диаметров ячеек  $S_i$  обозначим  $\max \Delta S_i$ . Перейдем в равенстве (1.66) к пределу при условии стремлении к нулю  $\max \Delta S_i$ , что влечет увеличение числа  $n$  ячеек  $S_i$  и стягивание каждой из них в точку.

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Если при стремлении  $\max \Delta S_i$  к нулю, существует конечный предел интегральных сумм (1.66), который не зависит от способа разбиения поверхности  $S$  на части  $S_i$  и от выбора точек  $P_i \in S_i$ , то его называют поверхностным интегралом первого рода от функции  $f(P) = f(x, y, z)$  по поверхности  $S$  или интегралом по площади поверхности  $S$  и обозначают

$$\iint_S f(P)dS \quad \text{или} \quad \iint_S f(x, y, z)dS.$$

Итак, по определению

$$\iint_S f(x, y, z)dS = \lim_{\substack{\max \Delta S_i \rightarrow 0 \\ (n \rightarrow \infty)}} \sum_{i=1}^n f(P_i)\Delta S_i \quad (1.67)$$

( $dS$  - дифференциал площади поверхности).

**Теорема.** существования поверхностного интеграла первого рода: если функция  $f(x, y, z)$  непрерывна вдоль кусочно-гладкой поверхности  $S$ , то интеграл по площади поверхности существует.

Поверхностный интеграл первого рода обладает теми же свойствами, что и двойной интеграл. В частности, выполняется свойство аддитивности: если поверхность  $S$  разбита на части  $S_1$  и  $S_2$ , то

$$\iint_S = \iint_{S_1} + \iint_{S_2} .$$

Читателю предлагаем самостоятельно сформулировать остальные свойства.

#### 1.4.1.1. Вычисление поверхностного интеграла первого рода

Пусть задана гладкая поверхность  $S$  уравнением  $z = z(x, y)$ . Так как поверхность гладкая, то следовательно  $z(x, y)$  - непрерывная функция вместе со своими частными производными. И пусть на поверхности  $S$  определена непрерывная функция  $u = f(x, y, z)$ . Требуется вычислить поверхностный интеграл

$$\iint_S f(x, y, z) dS.$$

(Нельзя смешивать интегрируемую функцию  $f(x, y, z)$  с функцией, входящей в уравнение поверхности  $S!$ ).

Покажем, что при таких условиях вычисление поверхностного интеграла можно свести к вычислению двойного интеграла.

Предварительно займемся выводом формулы для вычисления площади  $\Delta S_i$  элементарной части  $S_i$  поверхности  $S$ . Обратимся к рис. 1.37 и 1.38, где выделен участок  $S_i$  разбиения области  $S$  на элементарные части с выбранной на нем точкой  $P_i$ , которая имеет координаты  $x_i, y_i, z_i = z(x_i, y_i)$ .

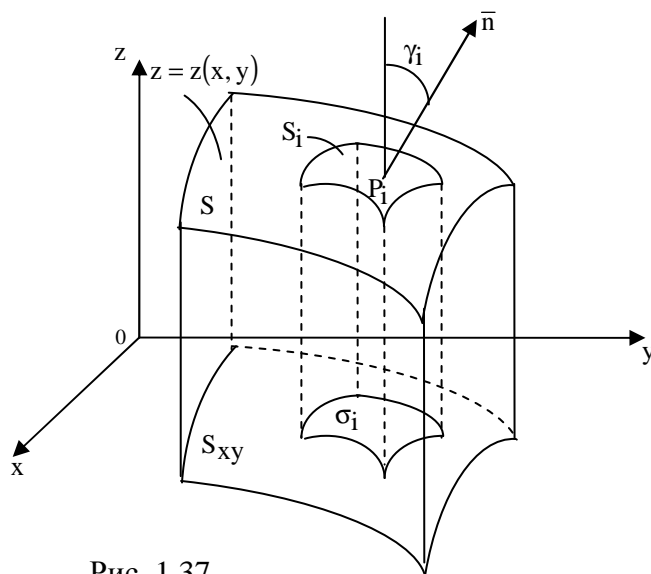


Рис. 1.37

Через точку  $P_i \in S_i$  проведем касательную плоскость к поверхности  $S$ .  
Уравнение касательной плоскости, как известно, имеет вид

$$z - z_i = z'_x(x_i, y_i)(x - x_i) + z'_y(x_i, y_i)(y - y_i).$$

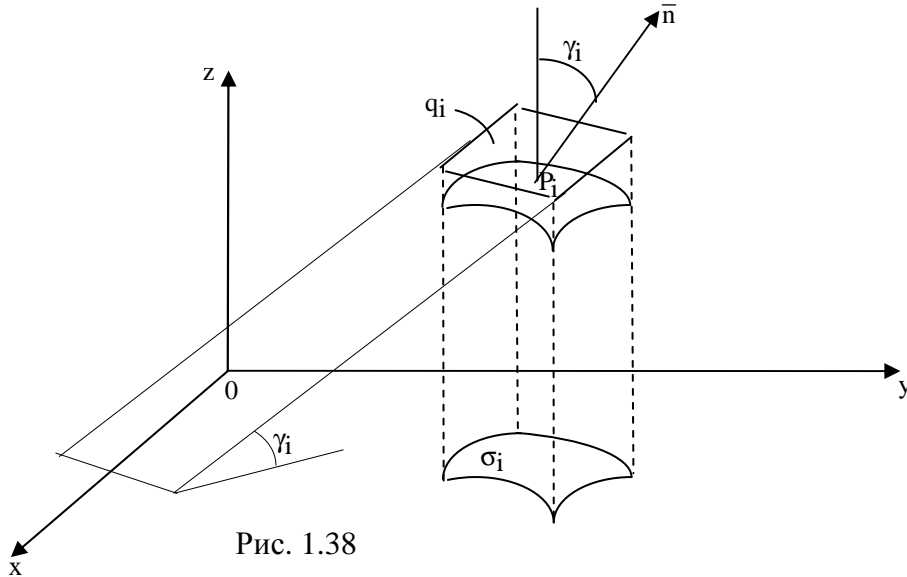


Рис. 1.38

На этой плоскости выделим элемент  $q_i$  с площадью  $\Delta q_i$  (рис. 1.38), который проектируется на плоскость  $xOy$  в ту же элементарную область  $\sigma_i$ , что и элемент  $S_i$  (рис. 1.37). Заменим криволинейный элемент  $S_i$  плоским элементом  $q_i$ , тогда

$$\Delta S_i \approx \Delta q_i. \quad (1.68)$$

Обозначим через  $\gamma_i$  двугранный угол между касательной плоскостью и плоскостью  $xOy$ .

Воспользуемся соотношением из аналитической геометрии: площадь  $S_1$  проекции плоской фигуры равна площади  $S$  самой этой фигуры, умноженной на абсолютную величину косинуса двугранного угла  $\varphi$  между плоскостями, т.е.

$$S_1 = S \cdot |\cos \varphi|.$$

В наших обозначениях имеем

$$\Delta \sigma_i = \Delta q_i \cdot |\cos \gamma_i|,$$

откуда в силу формулы (1.68) получаем

$$\Delta S_i \approx \frac{\Delta \sigma_i}{|\cos \gamma_i|}. \quad (1.69)$$

Линейный угол двугранного угла  $\gamma_i$  есть в то же время угол между осью  $Oz$  и перпендикуляром  $\bar{n}$  к касательной плоскости. И поэтому



$$|\cos \gamma_i| = \left| \cos \left( \bar{n}, \hat{Oz} \right) \right|. \quad (1.70)$$

Это позволяет нам найти косинус угла между векторами  $\bar{n}$  и  $\bar{k}$  ( $\bar{k}$  - орт оси Oz), по известной формуле

$$\cos \left( \bar{n}, \bar{k} \right) = \frac{\bar{n} \cdot \bar{k}}{|\bar{n}| \cdot |\bar{k}|}.$$

Нормальный вектор  $\bar{n}$  касательной плоскости, как видно из ее уравнения, имеет координаты  $z'_x(x_i, y_i)$ ,  $z'_y(x_i, y_i)$ ,  $-1$ , а вектор  $\bar{k} = \{0, 0, 1\}$ . Тогда

$$\cos \left( \bar{n}, \hat{Oz} \right) = \frac{-1}{\sqrt{1 + z'^2_x(x_i, y_i) + z'^2_y(x_i, y_i)}}. \quad (1.71)$$

Таким образом, с учетом (1.70) и (1.71) получаем

$$\Delta S_i \approx \sqrt{1 + z'^2_x(x_i, y_i) + z'^2_y(x_i, y_i)} \cdot \Delta \sigma_i. \quad (1.72)$$

А теперь, для решения поставленной задачи о вычислении поверхностного интеграла, вернемся к интегральной сумме (1.66), соответствующей данному разбиению поверхности  $S$  на части  $\Delta S_i$  ( $i = \overline{1, n}$ ) и выбору точек  $P_i$ . Принимая во внимание полученное выражение для  $\Delta S_i$  (1.72), запишем

$$\sum_{i=1}^n f(P_i) \Delta S_i = \sum_{i=1}^n f(x_i, y_i, z(x_i, y_i)) \sqrt{1 + z'^2_x(x_i, y_i) + z'^2_y(x_i, y_i)} \cdot \Delta \sigma_i. \quad (1.73)$$

В этом равенстве перейдем к пределу при  $n \rightarrow \infty$ , считая, что каждая из элементарных областей стягивается в точку. Сумма, стоящая в правой части равенства (1.73), является интегральной суммой для непрерывной функции  $f(x, y, z(x, y)) \sqrt{1 + z'^2_x(x_i, y_i) + z'^2_y(x_i, y_i)}$  по области  $S_{xy}$  - проекции поверхности  $S$  на плоскость  $xOy$ . Поэтому ее предел есть двойной интеграл от указанной функции двух переменных по области  $S_{xy}$ .

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Предел суммы, стоящей в левой части равенства (1.73), есть поверхностный интеграл от функции  $f(x, y, z)$  по поверхности  $S$  (т.е. 1-го рода).

Следовательно,

$$\iint_S f(x, y, z) dS = \iint_{S_{xy}} f(x, y, z(x, y)) \sqrt{1 + z'^2_x(x, y) + z'^2_y(x, y)} d\sigma,$$

иначе

$$\iint_S f(x, y, z) dS = \iint_{S_{xy}} f(x, y, z(x, y)) \sqrt{1 + z'^2_x(x, y) + z'^2_y(x, y)} dx dy. \quad (1.74)$$

Заметим, что существование двойного интеграла доказывает, в силу (1.74) существование поверхностного интеграла при оговоренных условиях, которым удовлетворяют подынтегральная функция и область интегрирования.

Вместо плоскости  $xOy$  поверхность  $S$  можно спроектировать на плоскости  $xOz$  и  $yOz$ . Тогда переменив роли координат  $x$ ,  $y$  и  $z$ , из равенства (1.74), можно получить следующие формулы:

$$\iint_S f(x, y, z) dS = \iint_{S_{yz}} f(x(y, z), y, z) \sqrt{1 + x'_y{}^2(y, z) + x'_z{}^2(y, z)} dydz, \quad (1.75)$$

$$\iint_S f(x, y, z) dS = \iint_{S_{xz}} f(x, y(x, z), z) \sqrt{1 + y'_x{}^2(x, z) + y'_z{}^2(x, z)} dx dz, \quad (1.76)$$

где  $x = x(y, z)$   $y = y(x, z)$  - уравнения поверхности  $S$ , разрешенные относительно  $x$  и  $y$  соответственно, а  $S_{yz}$ ,  $S_{xz}$  - проекции поверхности  $S$  на координатные плоскости  $yOz$  и  $xOz$ .

*Замечание.* В более сложных случаях, когда поверхность кусочно-гладкая или неоднозначно проектируется на координатные плоскости, ее разбивают на гладкие части, однозначно проектирующиеся на одну из координатных плоскостей, тогда интеграл разобьется на сумму интегралов по этим частям, к каждому из которых применимы формулы (1.74) – (1.76).

#### 1.4.1.2. Некоторые применения поверхностного интеграла первого рода

Если в равенстве (1.74) функция  $f(x, y, z) \equiv 1$ , то получается формула для вычисления площади поверхности  $S$  (обозначим эту площадь той же буквой  $S$ , что и поверхность):

$$S = \iint_S dS = \iint_{S_{xy}} \sqrt{1 + z'_x{}^2(x, y) + z'_y{}^2(x, y)} dx dy. \quad (1.77)$$

В этой формуле  $z = z(x, y)$  - уравнение поверхности  $S$ , а  $S_{xy}$  - ее проекция на плоскость  $xOy$ .

С помощью поверхностного интеграла первого рода можно определять массы, моменты (инерции и статические), координаты центров тяжести и т.п. величины для материальных поверхностей, вдоль которых распределены массы с поверхностной плотностью  $\rho = \rho(x, y, z)$ . Вывод соответствующих формул по существу не отличается от вывода формул, относящихся к распределению масс в плоской области или вдоль кривой (см. применении двойного интеграла и криволинейного интеграла первого рода к задачам механики). Поэтому мы приведем окончательные результаты, предоставив вывод формул читателю.

Пусть по поверхности  $S$  распределена масса с поверхностной плотностью  $\rho(x, y, z)$ , представляющей собой непрерывную функцию на  $S$ . Таковую поверхность называют материальной поверхностью. Тогда имеют место следующие формулы.

1. Масса  $m$  материальной поверхности равна

$$m = \iint_S \rho(x, y, z) dS. \quad (1.78)$$

2. Координаты центра масс материальной поверхности определяются формулами

$$x_C = \frac{\iint_S x\rho(x, y, z) dS}{m}, \quad y_C = \frac{\iint_S y\rho(x, y, z) dS}{m}, \quad z_C = \frac{\iint_S z\rho(x, y, z) dS}{m}. \quad (1.79)$$

Для однородной поверхности  $\rho = \text{const}$ .

3. Момент инерции  $I_{Oz}$  материальной поверхности относительно оси Oz равен

$$I_{Oz} = \iint_S (x^2 + y^2) \rho(x, y, z) dS. \quad (1.80)$$

Аналогично выражаются моменты инерции относительно других осей.

4. Момент инерции  $I_{xOy}$  относительно координатной плоскости xOy:

$$I_{xOy} = \iint_S z^2 \rho(x, y, z) dS. \quad (1.81)$$

Аналогично выражаются моменты инерции относительно других координатных плоскостей.

5. Момент инерции  $I_0$  относительно начала координат:

$$I_0 = \iint_S (x^2 + y^2 + z^2) \rho(x, y, z) dS. \quad (1.82)$$

6. Статический момент материальной поверхности  $M_{xOy}$  относительно плоскости xOy определяется по формуле

$$M_{xOy} = \iint_S z \rho(x, y, z) dS. \quad (1.83)$$

**ПРИМЕР.** Вычислить статический момент относительно плоскости xOy и координаты центра масс однородной полусферы радиуса R.

Решение. Выберем систему координат так, чтобы полусфера стояла на плоскости xOy, а начало координат находилось в ее центре. Тогда уравнение полусферы имеет вид  $x^2 + y^2 + z^2 = R^2$  ( $z \geq 0$ ).

Согласно формуле (1.83), где полагаем  $\rho = 1$ , имеем

$$M_{xOy} = \iint_S z dS.$$

Разрешим уравнение поверхности относительно  $z$ :  $z = \sqrt{R^2 - x^2 - y^2}$ . Тогда в соответствии с формулой (1.74) получим

$$M_{xOy} = \iint_{S_{xy}} \sqrt{R^2 - x^2 - y^2} \cdot \sqrt{1 + \frac{x^2}{R^2 - x^2 - y^2} + \frac{y^2}{R^2 - x^2 - y^2}} dx dy =$$

$$= \iint_{S_{xy}} \sqrt{R^2 - x^2 - y^2} \cdot \frac{R}{\sqrt{R^2 - x^2 - y^2}} dx dy = R \iint_{S_{xy}} dx dy = R \cdot S_{\text{круга}} = \pi R^3.$$

Так как материальная сфера однородная, то из соображений симметрии ее центр тяжести должен находиться на оси Oz, поэтому

$$x_C = 0, \quad y_C = 0, \quad \text{а} \quad z_C = \frac{M_{xOy}}{m}.$$

По формуле (1.78) найдем массу полусферы

$$m = \iint_S dS = \iint_{S_{xy}} \frac{R dx dy}{\sqrt{R^2 - x^2 - y^2}}.$$

Для вычисления двойного интеграла перейдем к полярным координатам:

$$x = \rho \cos \varphi, \quad y = \rho \sin \varphi.$$

$$m = R \iint_{0 \leq \rho \leq R} \frac{\rho d\rho d\varphi}{\sqrt{R^2 - \rho^2}} = -R \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^R \frac{d(R^2 - \rho^2)}{2\sqrt{R^2 - \rho^2}} = -R \int_0^{2\pi} \sqrt{R^2 - \rho^2} \Big|_0^R \cdot d\varphi = 2\pi R^2.$$

Заметим, что в данном случае вычисления двойного интеграла можно избежать.

В самом деле,  $\iint_S dS = S$ , а площадь полусферы, как известно, равна  $2\pi R^2$ .

$$\text{Таким образом, } z_C = \frac{M_{xOy}}{m} = \frac{R}{2}.$$

#### 1.4.2. Поверхностный интеграл второго рода или по координатам

Поверхностный интеграл второго рода является обобщением двойного интеграла, каким криволинейный интеграл второго рода является по отношению к определенному интегралу.

Пусть в прямоугольной системе координат OXYZ задана некоторая область V. Пусть в этой области задана поверхность  $\sigma$ , ограниченная замкнутым контуром L. Относительно поверхности  $\sigma$  будем предполагать, что она гладкая или кусочно-гладкая, то есть в каждой ее точке P определяется положительное направление нормали единичным вектором  $\vec{n}(P)$ , направляющие косинусы которого являются непрерывными функциями координат точек поверхности  $\sigma$ .

Пусть в каждой точке поверхности  $\sigma$  определен вектор

$$\vec{F} = \overline{X}(x, y, z)\vec{i} + \overline{Y}(x, y, z)\vec{j} + \overline{Z}(x, y, z)\vec{k} \quad (1.84)$$

или  $\vec{F} = \{\overline{X}(x, y, z); \overline{Y}(x, y, z); \overline{Z}(x, y, z)\}$ ,

где  $X = X(x, y, z)$ ;  $Y = Y(x, y, z)$ ;  $Z = Z(x, y, z)$  - непрерывные функции.

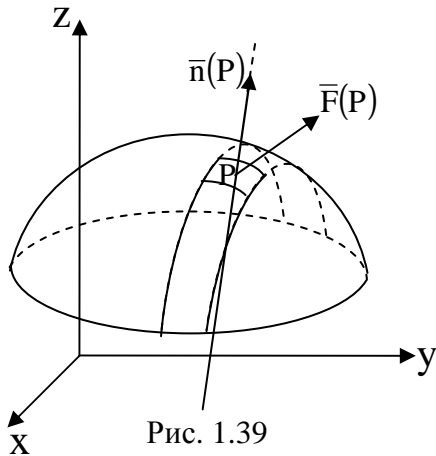


Рис. 1.39

Разобьем поверхность  $\sigma$  произвольным образом на  $n$  элементарных площадок  $\Delta\sigma_i$  ( $i = 1, n$ ). На каждой площадке возьмем произвольно точку  $P_i$  и рассмотрим сумму

$$\sum_{i=1}^n (\bar{F}(P_i) \cdot \bar{n}(P_i)) \cdot \Delta\sigma_i, \quad (1.85)$$

где  $\bar{F}(P_i)$  - значение вектора (1.84) в точке  $P_i$ ;  $\bar{n}(P_i)$  - единичный вектор нормали в этой точке;  $\bar{F}(P_i) \cdot \bar{n}(P_i)$  - скалярное произведение этих векторов. Сумма (1.85)

называется интегральной суммой. При различных разбиениях поверхности  $\sigma$  на элементарные площадки получаем различные значения интегральной суммы (1.85).

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ.** Предел суммы (1.85) при  $n \rightarrow \infty$  (таким образом, чтобы наибольшая из  $\Delta\sigma_i \rightarrow 0$ ) называется поверхностным интегралом второго рода:

$$\lim_{\substack{n \rightarrow \infty \\ \max \Delta\sigma_i \rightarrow 0}} \sum_{i=1}^n (\bar{F}(P_i) \cdot \bar{n}(P_i)) \cdot \Delta\sigma_i = \iint_{\sigma} (\bar{F} \cdot \bar{n}) \cdot d\sigma. \quad (1.86)$$

Каждое  $i$ -е слагаемое суммы (1.85) можно рассматривать как объем призмы с основанием  $\Delta\sigma_i$  и с высотой  $\bar{F}(P_i) \cdot \bar{n}(P_i)$ .

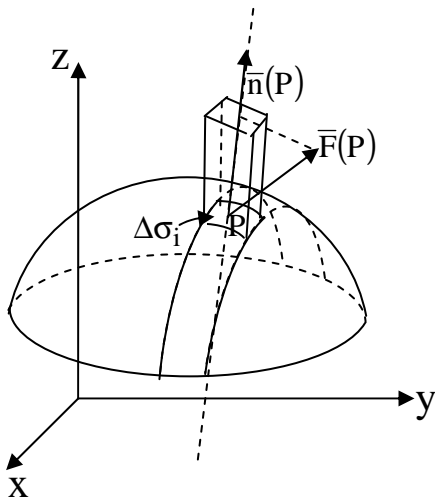


Рис.1.40

Физический смысл поверхностного интеграла второго рода. Вектор  $\bar{F}$  может определять направление скоростей: потока жидкости, потока воздуха, потока частиц газа, магнитных полей и т.д. Если вектор  $\bar{F}$  определяет скорость жидкости, протекающей через поверхность  $\sigma$ , то произведение  $(\bar{F}(P_i) \cdot \bar{n}(P_i)) \cdot \Delta\sigma_i$  равно количеству жидкости, протекающей через площадку  $\Delta\sigma_i$  за единицу времени в направлении вектора  $\bar{n}(P_i)$ . Тогда выражение  $\iint_{\sigma} (\bar{F} \cdot \bar{n}) \cdot d\sigma$  из формулы

(1.86) есть общее количество жидкости, протекающей в единицу времени через поверхность  $\sigma$  в положительном направлении. Поэтому поверхностный интеграл (1.86) называется потоком векторного поля  $\bar{F}$  через поверхность  $\sigma$ .

Выразим единичный вектор  $\bar{n}$  через его проекции на оси координат:

$$\bar{n} = \{\cos \alpha; \cos \beta; \cos \gamma\}, \quad (1.87)$$

где  $\alpha, \beta, \gamma$  - углы между вектором  $\bar{n}$  и положительными направлениями осей  $Ox, Oy, Oz$  соответственно. Подставляя в интеграл (1.87) проекции вектора  $\bar{F}$  из (1.84) и проекции вектора  $\bar{n}$  из (1.87), получим:

$$\begin{aligned} \iint_{\sigma} (\bar{F} \cdot \bar{n}) \cdot d\sigma &= \iint_{\sigma} (X(x, y, z) \cos \alpha + Y(x, y, z) \cos \beta + Z(x, y, z) \cos \gamma) d\sigma = \\ &= \iint_{\sigma} X(x, y, z) (\cos \alpha \cdot d\sigma) + Y(x, y, z) (\cos \beta \cdot d\sigma) + Z(x, y, z) (\cos \gamma \cdot d\sigma). \end{aligned} \quad (1.88)$$

Произведение  $d\sigma \cdot \cos \alpha$  есть проекция площадки  $\Delta\sigma_i$  на координатную плоскость  $yOz$ . Произведения  $d\sigma \cdot \cos \beta$  и  $d\sigma \cdot \cos \gamma$  есть проекции площадки  $\Delta\sigma$  на координатные плоскости, соответственно,  $xOz$  и  $xOy$ . Поскольку разбиение поверхности  $\sigma$  производится произвольным образом, то можно произвести разбиения плоскостями параллельными координатным плоскостям и тогда при предельном переходе (при  $n \rightarrow \infty$ ) площади проекций элементарной площадки  $\Delta\sigma$  равны:

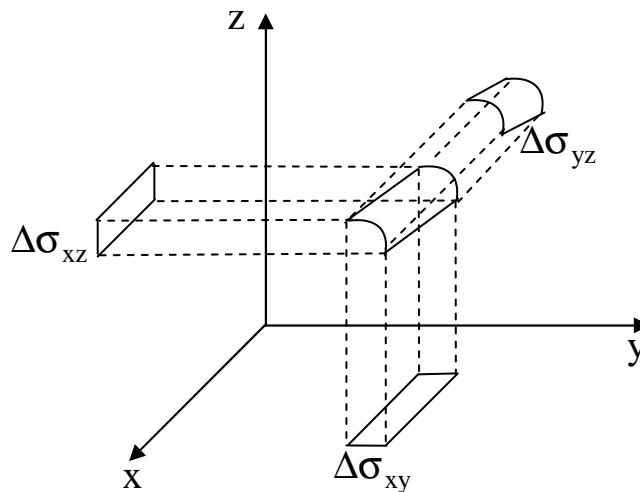


Рис. 1.41

$$d\sigma \cdot \cos \alpha = dy \cdot dz; \quad d\sigma \cdot \cos \beta = dx \cdot dz; \quad d\sigma \cdot \cos \gamma = dx \cdot dy$$

и интеграл (1.88) принимает вид:

$$\iint_{\sigma} (\bar{F} \cdot \bar{n}) \cdot d\sigma = \iint_{\sigma} X(x, y, z) dydz + Y(x, y, z) dx dz + Z(x, y, z) dx dy. \quad (1.89)$$

Из свойств поверхностного интеграла второго рода выделим два

$$1. \iint_{\sigma_+} (\bar{F} \cdot \bar{n}) \cdot d\sigma = - \iint_{\sigma_-} (\bar{F} \cdot \bar{n}) d\sigma, \quad (1.90)$$

где  $\sigma_+$  - это сторона поверхности  $\sigma$ , соответствующая положительному направлению нормального вектора  $\bar{n}$ ;  $\sigma_-$  - противоположная сторона поверхности  $\sigma$ .

2. Если поверхность  $\sigma$  состоит из нескольких частей  $\sigma = \sigma_1 + \sigma_2 + \dots + \sigma_k$ , тогда интеграл (1.89) есть сумма интегралов по этим частям поверхности:

$$\iint_{\sigma} (\vec{F} \cdot \vec{n}) d\sigma = \iint_{\sigma_1} (\vec{F} \cdot \vec{n}) d\sigma + \iint_{\sigma_2} (\vec{F} \cdot \vec{n}) d\sigma + \dots + \iint_{\sigma_k} (\vec{F} \cdot \vec{n}) d\sigma \quad (1.91)$$

#### 1.4.2.1. Вычисление поверхностного интеграла второго рода

Вычисление интеграла (1.89) можно свести к вычислению двойных интегралов, если правую часть разложить в сумму трех интегралов:

$$\iint_{\sigma} X(x, y, z) dydz + \iint_{\sigma} Y(x, y, z) dx dz + \iint_{\sigma} Z(x, y, z) dx dy \quad (1.92)$$

и далее вычислять отдельно каждый из них (путем сведения подынтегральной функции к двум переменным).

Например, для первого интеграла из (1.91)  $I_1 = \iint_{\sigma} X(x, y, z) dydz$ . Если

область интегрирования, то есть поверхность  $\sigma$ , задана таким уравнением, что его можно преобразовать к виду  $x = x(y, z)$ , то данный интеграл  $I_1$  вычисляем так:

$$\iint_{\sigma} X(x, y, z) dydz = \pm \iint_{\sigma_{yz}} X(x(y, z), y, z) dydz,$$

где знак  $\pm$  в силу формулы (1.90) будет определяться в зависимости от стороны поверхности  $\sigma$  (плюс, если  $\cos \alpha = \cos(\vec{n}, \vec{Ox}) > 0$ ; минус, если  $\cos \alpha < 0$ );  $\sigma_{yz}$  - это проекция поверхности  $\sigma$  на координатную плоскость  $yOz$  (см. рис. 1.41).

Аналогичные приемы применяем и при решении второго и третьего интегралов из (1.92).

#### Формула Остроградского-Гаусса

Если поверхность  $\sigma$  - замкнутая,  $V$  - тело, которое ограничивается поверхностью  $\sigma$ . Тогда имеет место формула

$$\begin{aligned} & \iint_{\sigma} X(x, y, z) dydz + Y(x, y, z) dx dz + Z(x, y, z) dx dy = \\ & = \iiint_V \left( \frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y} + \frac{\partial Z}{\partial z} \right) dx dy dz, \end{aligned} \quad (1.93)$$

где функции  $X = X(x, y, z)$ ,  $Y = Y(x, y, z)$ ,  $Z = Z(x, y, z)$  и их частные производные  $\frac{\partial X}{\partial x}$ ,  $\frac{\partial Y}{\partial y}$ ,  $\frac{\partial Z}{\partial z}$  должны быть непрерывными в области  $V$  и на границе, то есть на поверхности  $\sigma$ .

### Формула Стокса

Если поверхность  $\sigma$  - незамкнута и ограничена замкнутым контуром  $L$ , то имеет место формула

$$\oint_L X(x, y, z)dx + Y(x, y, z)dy + Z(x, y, z)dz = \iint_{\sigma} \left( \frac{\partial Z}{\partial y} - \frac{\partial Y}{\partial z} \right) dydz + \left( \frac{\partial X}{\partial z} - \frac{\partial Z}{\partial x} \right) dx dz + \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy, \quad (1.94)$$

где функции  $X = X(x, y, z)$ ,  $Y = Y(x, y, z)$ ,  $Z = Z(x, y, z)$  и их частные производные должны быть непрерывными функциями на поверхности  $\sigma$  и на ее границе, то есть на контуре  $L$ .

#### 1.4.2.2. Применение поверхностного интеграла второго рода

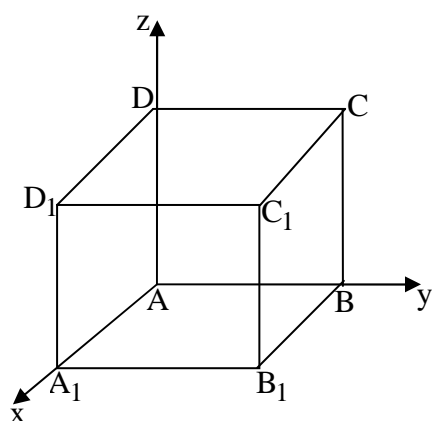


Рис. 1.42

Основное применение поверхностного интеграла второго рода вытекает из его физического смысла – он помогает вычислять потоки различных векторных полей.

**ПРИМЕР.** Вычислить поток векторного поля  $\vec{F} = \{x; y; z\}$  через поверхность куба:  $0 \leq x \leq 1$ ,  $0 \leq y \leq 1$ ,  $0 \leq z \leq 1$ .

**Решение.** Здесь  $X(x, y, z) = x$ ,  $Y(x, y, z) = y$ ,  $Z(x, y, z) = z$ . Поток будет равен

$$\begin{aligned} I &= \iint_{\sigma} X(x, y, z)dydz + Y(x, y, z)dx dz + Z(x, y, z)dx dy = \\ &= \iint_{\sigma} x dydz + y dx dz + z dx dy. \end{aligned} \quad (*)$$

Поскольку поверхность  $\sigma$  состоит из шести плоскостей (граней куба), то вычисление потока произведем по формуле (1.92):

$$I = I_{\sigma_1} + I_{\sigma_2} + I_{\sigma_3} + I_{\sigma_4} + I_{\sigma_5} + I_{\sigma_6}.$$

1) Рассмотрим  $\sigma_1$ : грань  $A_1ABB_1$ . Уравнение плоскости, в которой лежит эта грань есть  $z = 0$ , тогда  $dz = 0$ . Подставим эти данные в (\*):

$$I_{\sigma_1} = \iint_{A_1ABB_1} x dy \cdot 0 + y dx \cdot 0 + 0 \cdot dx dy = 0.$$

2) Рассмотрим  $\sigma_2$ : грань  $A_1ADD_1$ . Уравнение плоскости, в которой лежит эта грань есть  $y = 0$ , тогда  $dy = 0$ . Подставим эти данные в (\*):

$$I_{\sigma_2} = \iint_{A_1ADD_1} x \cdot 0 \cdot dz + 0 \cdot dx dz + z \cdot dx \cdot 0 = 0.$$



3) Рассмотрим  $\sigma_3$ : грань ABCD. Уравнение плоскости, в которой лежит эта грань есть  $x = 0$ , тогда  $dx = 0$ . Подставим эти данные в (\*):

$$I_{\sigma_3} = \iint_{ABCD} 0 \cdot dydz + y \cdot 0 \cdot dz + z \cdot 0 \cdot dy = 0.$$

4) Рассмотрим  $\sigma_4$ : грань  $D_1DCC_1$ . Уравнение плоскости, в которой лежит эта грань есть  $z = 1$ , тогда  $dz = 0$ . Подставим эти данные в (\*):

$$I_{\sigma_4} = \iint_{D_1DCC_1} xdy \cdot 0 + y \cdot dx \cdot 0 + 1 \cdot dx dy = \iint_{D_1DCC_1} dx dy = \\ = \int_0^1 dx \int_0^1 dy = \int_0^1 dx (y|_0^1) = \int_0^1 dx = x|_0^1 = 1.$$

5) Рассмотрим  $\sigma_5$ : грань  $B_1C_1CB$ . Уравнение плоскости, в которой лежит эта грань есть  $y = 1$ , тогда  $dy = 0$ . Подставим эти данные в (\*):

$$I_{\sigma_5} = \iint_{B_1C_1CB} x \cdot 0 \cdot dz + 1 \cdot dx dz + z \cdot dx \cdot 0 = \iint_{B_1C_1CB} dx dz = \int_0^1 dx \int_0^1 dz = 1.$$

6) Рассмотрим  $\sigma_6$ : грань  $A_1D_1C_1B_1$ . Уравнение плоскости, в которой лежит эта грань есть  $x = 1$ , тогда  $dx = 0$ . Подставим эти данные в (\*):

$$I_{\sigma_6} = \iint_{A_1D_1C_1B_1} 1 \cdot dydz + y \cdot 0 \cdot dz + z \cdot 0 \cdot dy = \iint_{A_1D_1C_1B_1} dy dz = \int_0^1 dy \int_0^1 dz = 1.$$

Ответ:  $I = I_{\sigma_1} + I_{\sigma_2} + I_{\sigma_3} + I_{\sigma_4} + I_{\sigma_5} + I_{\sigma_6} = 0 + 0 + 0 + 1 + 1 + 1 = 3$ .

Замечание (к примеру). Эту же задачу можно решить значительно быстрее, если применить формулу Остроградского – Гаусса (1.93). Так как по условию  $X(x, y, z) = x$ ,  $Y(x, y, z) = y$ ,  $Z(x, y, z) = z$ , то  $\frac{\partial X(x, y, z)}{\partial x} = 1$ ,

$$\frac{\partial Y(x, y, z)}{\partial y} = 1, \quad \frac{\partial Z(x, y, z)}{\partial z} = 1.$$

По формуле 1.93:

$$I = \iint_{\sigma} x dydz + y dx dz + z dx dy = \iiint_V (1 + 1 + 1) dx dy dz = \\ = 3 \iiint_V dx dy dz = 3 \int_0^1 dx \int_0^1 dy \int_0^1 dz = 3.$$