

Глава 3

Криволинейные интегралы

В данной главе мы подробно обсудим понятия криволинейных интегралов, берущихся вдоль кривых в пространстве. К подобным интегралам приводит, например, необходимость вычислять массы материальных кривых (нитей, проволок переменной линейной плотности), а также работу, совершаемую при перемещении масс и зарядов в силовых полях. Но прежде чем дать определение и научиться вычислять подобные интегралы, освежим в памяти математическое описание пространственных кривых.

3.1 Пространственные кривые

Напомним, что кривой (обозначим ее C) называют годограф непрерывной векторной функции $\vec{r}(t)$, отображающей отрезок $[a, b]$ оси t в точки трехмерного пространства \mathbb{R}^3 . При этом функцию $\vec{r}(t)$ называют *векторной параметризацией* кривой C .

Для определенности будем полагать, что в трехмерном пространстве имеется декартова система координат (см. рис. 3.1), направления осей которой заданы тремя единичными *базисными* векторами *ортами* декартовой системы координат $\{\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}\}$. Соответственно, каждой точке пространства поставлен в соответствие, испущенный из начала декартовой системы координат, радиус-вектор \vec{r} с координатами $\{x, y, z\}$:

$$\vec{r} = \vec{i}x + \vec{j}y + \vec{k}z.$$

При этом возможны три способа задания кривой

1. С помощью векторной функции

$$\vec{r} = \vec{r}(t), \quad t \in [\tau, T],$$

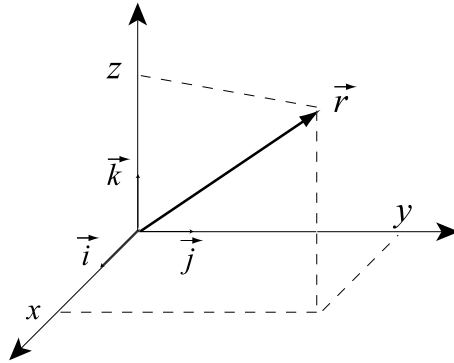


Рис. 3.1: Образ элемента пространства \mathbb{R}^3 в декартовой системе координат. Показаны оси декартовой системы и их орты — направленные вдоль осей единичные векторы $\{\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}\}$. Оси выбраны в таком порядке, чтобы орты образовывали правую тройку.

2. в явном виде

$$y = y(x), \quad z = z(x), \quad x \in [a, b],$$

3. параметрически

$$x = x(t), \quad y = y(t), \quad z = z(t) \quad t \in [\tau, T].$$

Кроме того, если известно явное или параметрическое задание кривой, то ее можно записать в векторном виде:

$$\vec{r} = \vec{i}x + \vec{j}y(x) + \vec{k}z(x), \quad x \in [a, b], \quad (3.1)$$

или

$$\vec{r} = \vec{i}x(t) + \vec{j}y(t) + \vec{k}z(t), \quad t \in [\tau, T]. \quad (3.2)$$

В дальнейшем мы будем, в основном, оперировать *простыми кривыми*, не имеющими точек самопересечения. Дадим математическое определение подобных кривых:

ОПРЕДЕЛЕНИЕ 3.1 *Кривую C называют простой, если ее векторная параметризация $\vec{r}(t) : [\tau, T] \mapsto \mathbb{R}^3$ осуществляет взаимно-однозначное отображение отрезка $[\tau, T]$ в \mathbb{R}^3 .*

Имеется также строгое математическое определение *гладкой кривой*, высвечивающее прямую связь между аналитическими свойствами векторных функций и гладкостью соответствующих кривых.

ОПРЕДЕЛЕНИЕ 3.2 Простую кривую C называют гладкой, если ее параметризация $\vec{r}(t) : [\tau, T] \mapsto \mathbb{R}^3$ – непрерывно-дифференцируемая на $[\tau, T]$.

Кроме того, в дальнейшем нам понадобится определение кусочно-гладкой кривой:

ОПРЕДЕЛЕНИЕ 3.3 Простую кривую C называют кусочно-гладкой, если ее параметризация $\vec{r} = \vec{r}(t)$, $t \in [\tau, T]$ – непрерывно-дифференцируемая функция на отрезке $[\tau, T]$, за исключением конечного числа точек $t_i \in [\tau, T]$.

3.2 Длина кривой

Первое, чем обычно интересуются, изучая кривые в пространстве, это длина кривой. Дадим строгое математическое определение данного понятия.

ОПРЕДЕЛЕНИЕ 3.4 Пусть C – кривая в пространстве \mathbb{R}^3 ($C \subset \mathbb{R}^3$), соединяющая точки A и B . Разобьем эту кривую точками

$$A = M_0, M_1, \dots, M_{i-1}, M_i, \dots, M_N = B, \quad (3.3)$$

так, чтобы они шли в порядке возрастания индекса от точки A к точке B . Соединив последовательно эти точки отрезками, получим ломаную кривую

$$\overrightarrow{M_0M_1} \dots \overrightarrow{M_{i-1}M_i} \dots \overrightarrow{M_{N-1}M_N},$$

вписанную в кривую C . Периметр p этой ломаной равен

$$p = \sum_{i=1}^N |\overrightarrow{M_{i-1}M_i}|.$$

Длиной $L = L[C]$ кривой C называют точную верхнюю грань множества периметров всевозможных вписанных в кривую ломаных:

$$L = \sup\{L\}.$$

Если это число ограничено, то кривую называют спрямляемой.

Следующую теорему, которую часто используют как определение длины кривой, примем без доказательства:

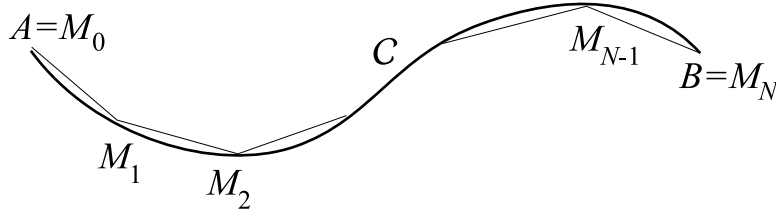


Рис. 3.2: Типичная спрямляемая кривая C и вписанная в нее ломаная кривая.

ТЕОРЕМА 3.1

Если C простая спрямляемая кривая, соединяющая точки A и B , то ее длина равна пределу

$$L[C] = \lim_{\max |M_{i-1}M_i| \rightarrow 0} \sum_{i=1}^N |\overrightarrow{M_{i-1}M_i}|,$$

где точки (3.3) –любые точки, расположенные на кривой в порядке следования от A к B .

Математический инструмент вычисления длины кривой дает следующая

ТЕОРЕМА 3.2

Если C – гладкая кривая с параметризацией $\vec{r}(t) : [\tau, T] \mapsto \mathbb{R}^3$, то длина кривой существует и равна величине определенного интеграла

$$L[C] = \int_{\tau}^T |\vec{r}'(t)| dt. \quad (3.4)$$

Доказательство: Разобьем отрезок $[\tau, T]$ точками

$$\tau = t_0 < t_1 < \dots < t_{i-1} < t_i < t_n = T,$$

которым на кривой C соответствуют точки (3.3) и периметр вписанной ломаной

$$p = \sum_{i=1}^N |\overrightarrow{M_{i-1}M_i}| = \sum_{i=1}^N |\vec{r}(t_i) - \vec{r}(t_{i-1})|.$$

Используем формулу конечных приращений (2.16)

$$\vec{r}(t_i) - \vec{r}(t_{i-1}) = \vec{r}'_{\xi_1 \xi_2 \xi_3} \Delta t_i,$$

где ξ_1, ξ_2, ξ_3 – точки из интервала (t_{i-1}, t_i) . Тогда

$$p = \sum_{i=1}^n |\vec{r}'_{\xi_1 \xi_2 \xi_3}| \Delta t_i.$$

Откуда, переходя к пределу, получаем

$$L[\mathcal{C}] = \lim_{\max |M_{i-1}M_i| \rightarrow 0} \sum_{i=1}^n \overrightarrow{|M_{i-1}M_i|} = \lim_{\max \Delta t_i \rightarrow 0} \sum_{i=1}^n |\vec{r}'_{\xi_1 \xi_2 \xi_3}| \Delta t_i = \int_a^b |\vec{r}'(t)| dt.$$

Последний предельный переход требует более детального доказательства, которое мы здесь опускаем.

3.3 Естественный параметр

Пусть \mathcal{C} – спрямляемая кривая, соединяющая точки A и B . Для любой точки $M \in \mathcal{C}$ введем *естественный параметр* ℓ , $0 \leq \ell \leq L$ (L – длина кривой \mathcal{C}), равный длине дуги AM , отсчитываемой от точки A . Если на кривой введен естественный параметр, то

$$L = \int_0^L d\ell = L.$$

Если же кривая задана с помощью непрерывно-дифференцируемой векторной функции $\vec{r}(t) : [\tau, T] \mapsto \mathbb{R}^3$, то $\ell = \ell(t)$, и

$$\ell(t) = \int_{\tau}^t |\vec{r}'(t)| dt \quad \Rightarrow \quad L = \int_0^L d\ell = \int_{\tau}^T |\vec{r}'(t)| dt.$$

Рассмотрим сегмент $[t_0, t_0 + \Delta t] \subset (a, b)$. Его длина равна

$$\Delta \ell = \ell(t_0 + \Delta t) - \ell(t_0) = \int_{t_0}^{t_0 + \Delta t} |\vec{r}'(t)| dt.$$

Пусть кривая \mathcal{C} гладкая. Тогда $|\vec{r}'(t)|$ непрерывная функция и, по теореме о среднем, имеется точка $\xi \in [t_0, t_0 + \Delta t]$, такая, что

$$\Delta \ell = |\vec{r}'(\xi)| \Delta t.$$

В силу непрерывности $|\vec{r}'(t)|$ в точке t_0 имеем $|\vec{r}'(\xi)| = |\vec{r}'(t_0)| + \alpha$, где $\alpha \mapsto 0$ при $\Delta t \mapsto 0$. Соответственно

$$\Delta \ell = |\vec{r}'(t_0)| \Delta t + \alpha \cdot \Delta t,$$

то есть $\ell(t)$ дифференцируемая функция, а ее дифференциал равен (в силу произвольности точки t_0)

$$d\ell = |\vec{r}'(t)| dt. \quad (3.5)$$

Назовем его *дифференциалом длины дуги кривой*. Из сказанного, в частности, следует, что если кривая задана в виде

$$\vec{r}(t) = \vec{i}x(t) + \vec{j}y(t) + \vec{k}z(t),$$

то

$$\vec{r}'(t) = \vec{i}x'(t) + \vec{j}y'(t) + \vec{k}z'(t), \quad (3.6)$$

и дифференциал длины дуги равен

$$d\ell = \sqrt{x'^2 + y'^2 + z'^2} dt = \sqrt{(x'(t)dt)^2 + (y'(t)dt)^2 + (z'(t)dt)^2},$$

или, на языке дифференциалов,

$$d\ell = \sqrt{dx^2 + dy^2 + dz^2}.$$

Следовательно, квадрат длины дуги кривой вычисляется по формуле

$$d\ell^2 = dx^2 + dy^2 + dz^2. \quad (3.7)$$

Последняя формула является естественным аналогом известной теоремы Пифагора.

Рассмотрим единичный вектор $\vec{\tau}$, касательный к кривой \mathcal{C} в точке M , и направленный в сторону возрастания параметра ℓ (так называемый *положительный обход кривой*). Очевидно, этот вектор равен

$$\vec{\tau} = \frac{\vec{r}'(t)}{|\vec{r}'(t)|} \quad (3.8)$$

Заметим еще, что если в формуле (3.5) положить $t = \ell$, то приходим к равенству $d\ell = |\vec{r}'(\ell)| d\ell$, откуда имеем $|\vec{r}'(\ell)| = 1$. Последнее означает, что если $t = \ell$ – естественный параметр, то касательный вектор равен

$$\vec{\tau} = \vec{r}'(\ell) = \vec{i} \cos \alpha + \vec{j} \cos \beta + \vec{k} \cos \gamma, \quad (3.9)$$

где $\{\cos \alpha, \cos \beta, \cos \gamma\}$ направляющие косинусы вектора касательной к кривой \mathcal{C} . Из (3.9) и (3.6) видно, что

$$\cos \alpha = x'(\ell), \quad \cos \beta = y'(\ell), \quad \cos \gamma = z'(\ell). \quad (3.10)$$

3.4 Криволинейный интеграл 1-го типа

Обсудим понятие *криволинейного интеграла 1-го типа*, к которым сводится, например, вычисление масс материальных кривых (нитей, проволок и т.д.), имеющих переменную плотность. Подынтегральными функциями подобных интегралов служат скалярные функции векторного аргумента. Например функция $f(M)$, определенная во всех точках M кривой \mathcal{C} .

Дадим строгое определение криволинейного интеграла 1-го типа:

ОПРЕДЕЛЕНИЕ 3.5 Пусть \mathcal{C} спрямляемая кривая, соединяющая точки A и B , а $f(M) : \mathcal{C} \mapsto \mathbb{R}$ ограниченная скалярная функция. Разобьем кривую точками (3.3) на дуги $M_{i-1}M_i$, $i = 1, 2, \dots, N$. Выберем на каждой из дуг $M_{i-1}M_i$ точку M_i , и составим сумму

$$\sum_{i=1}^N f(M_i) \Delta \ell_i,$$

где $\Delta \ell_i$ — длина дуги $M_{i-1}M_i$. Если предел

$$\lim_{\max \Delta \ell_i \rightarrow 0} \sum_{i=1}^N f(M_i) \Delta \ell_i$$

существует, то его называют *криволинейным интегралом 1-го типа* и обозначают

$$\int_{\mathcal{C}} f(M) dl. \quad (3.11)$$

Сделаем несколько замечаний по поводу данного определения:

Замечание: В зависимости от способа указания точек в пространстве, будем использовать, наравне с (3.11), и другие формы записи криволинейного интеграла 1-го типа. Например

$$\int_{\mathcal{C}} f(\vec{r}) dl \quad \int_{\mathcal{C}} f(x, y, z) dl. \quad \triangle$$

Замечание: Из определения следует, что величина криволинейного интеграла 1-го типа *не зависит от выбранного направления обхода кривой*. Этим он отличается от обыкновенного определенного интеграла, “переворачивание” пределов которого влечет смену знака интеграла. \triangle

Замечание: Напомним физический смысл криволинейного интеграла 1-го типа: Если линейная плотность материальной кривой \mathcal{C} равна

$\rho = f(M)$, то масса всей кривой равна криволинейному интегралу (3.11).
 \triangle

Криволинейные интегралы 1-го типа вычисляются, сводя их к обычным определенным интегралам. Формула перехода от криволинейного интеграла 1-го типа к определенному интегралу содержится в следующей теореме:

ТЕОРЕМА 3.3

Пусть \mathcal{C} гладкая кривая с параметризацией $\vec{r}(t) : [\tau, T] \mapsto \mathbb{R}^3$, и $f(M)$ функция, интегрируемая вдоль этой кривой. Тогда

$$\int_{\mathcal{C}} f(M) dl = \int_{\tau}^T f(\vec{r}(t)) |\vec{r}'(t)| dt. \quad (3.12)$$

Доказательство: Разобьем сегмент $[a, b]$ на интервалы

$$[t_{i-1}, t_i], \quad i = 1, 2, \dots, N, \quad \text{точками} \quad \tau = t_0 < t_1 < \dots < t_n = T.$$

При этом кривая \mathcal{C} разбивается на дуги $M_{i-1}M_i$ точками M_i , соответствующими значениям t_i . Выбирая на дугах $M_{i-1}M_i$ произвольные точки M_i , составим интегральную сумму

$$\sum_{i=1}^N f(M_i) \Delta \ell_i.$$

Длина дуги $M_{i-1}M_i$ вычисляется по формуле

$$\Delta \ell_i = L[M_{i-1} M_i] = \int_{t_{i-1}}^{t_i} |\vec{r}'(t)| dt.$$

Отсюда и из теоремы о среднем имеем $\Delta \ell_i = |\vec{r}'(\eta_i)| \Delta t_i$, где $\eta_i \in [t_{i-1}, t_i]$. Выберем точку $M_i = \vec{r}(\eta_i)$, тогда

$$\sum_{i=1}^N f(M_i) \Delta \ell_i = \sum_{i=1}^N f(\vec{r}(\eta_i)) |\vec{r}'(\eta_i)| \Delta t_i.$$

Переходя здесь к пределу $\max \Delta t_i \rightarrow 0$ (тогда, в силу непрерывности функции $\vec{r}(t)$, и $\max \Delta \ell_i \rightarrow 0$), приходим к формуле (3.12). \square

3.5 Вычисление криволинейных интегралов 1-го типа

При вычислении криволинейных интегралов чаще всего пользуются декартовой системой координат, где радиус-вектор задается равенством (3.2). Будем в дальнейшем считать кривую \mathcal{C} , по которой ведется интегрирование, гладкой. Последнее означает, что входящие в (3.2) функции $\{x(t), y(t), z(t)\}$ непрерывно-дифференцируемы на отрезке $t \in [\tau, T]$.

Найдем явную формулу вычисления криволинейного интеграла 1-го типа в декартовой системе координат. Для этого подставим модуль производной радиус-вектора (3.6)

$$|\vec{r}'(t)| = \frac{d\ell}{dt} = \sqrt{x'^2(t) + y'^2(t) + z'^2(t)}$$

в правую часть формулы (3.12). В итоге получим:

$$\int_{\mathcal{C}} f(M) d\ell = \int_{\tau}^T f(\vec{r}(t)) \sqrt{x'^2(t) + y'^2(t) + z'^2(t)} dt.$$

Заметив еще, что в декартовой системе координат подынтегральная функция векторного аргумента сводится к функции трех аргументов

$$f(\vec{r}(t)) = f(x(t), y(t), z(t)),$$

перепишем формулу в окончательном виде:

$$\int_{\mathcal{C}} f(M) d\ell = \int_{\tau}^T f(x(t), y(t), z(t)) \sqrt{x'^2(t) + y'^2(t) + z'^2(t)} dt. \quad (3.13)$$

Приведем несколько других полезных формул вычисления криволинейного интеграла. Так если кривая целиком лежит в плоскости $\{x, y\}$ ($z = 0$), то $z' \equiv 0$, $f(\vec{r}) = f(x(t), y(t))$, и из (4) имеем:

$$\int_{\mathcal{C}} f(M) d\ell = \int_{\tau}^T f(x(t), y(t)) \sqrt{x'^2(t) + y'^2(t)} dt. \quad (3.14)$$

Пусть, кроме того, кривая задана однозначной функцией $y = y(x)$. Тогда за параметр t естественно выбрать координату x и вычислять криволинейный интеграл по формуле

$$\int_{\mathcal{C}} f(M) d\ell = \int_a^b f(x, y(x)) \sqrt{1 + y'^2(x)} dx. \quad (3.15)$$

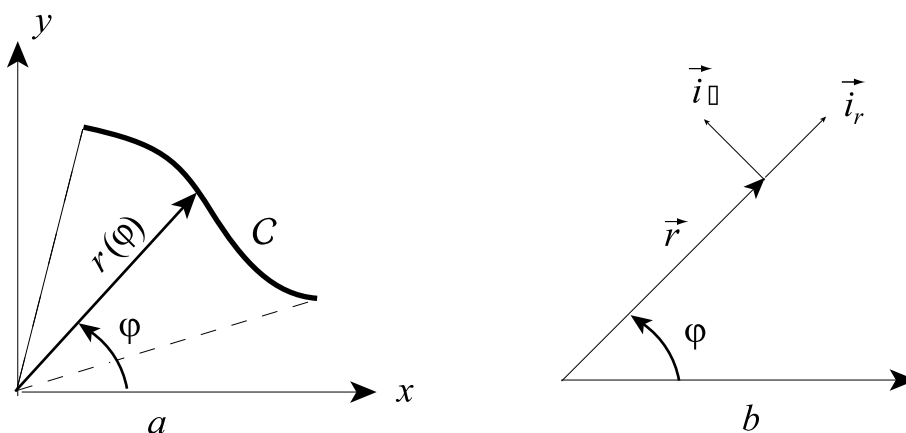


Рис. 3.3: Иллюстрация к вычислению криволинейного интеграла в полярных координатах. Слева дана кривая C , по которой ведут интегрирование, и текущий полярный угол φ точки, удаленной от начала координат на $r(\varphi)$. Пунктиры дают направления на крайние точки кривой, отвечающие углам ϕ и Φ . Справа изображен радиус-вектор точки и орты локального базиса полярных координат $\{r, \varphi\}$ в этой точке. Если сместить базисный вектор \vec{i}_r в начало координат, то с ростом φ он будет вращаться со скоростью \vec{i}_φ .

Здесь $[a, b]$ —отрезок на оси x , на который проектируется плоская кривая.

Иногда плоскую кривую удобно задать в полярной системе координат $\{r, \varphi\}$, то есть так, что интересующий нас участок кривой задан уравнением

$$r = r(\varphi) \quad (\phi \leq \varphi \leq \Phi).$$

Здесь (ϕ, Φ) —раствор углов, под которым из начала координат виден исследуемый участок кривой.

В подобных случаях удобно свести криволинейный интеграл к определенному интегралу по углу φ . Чтобы сделать это, выразим декартовы координаты точек кривой через полярные координаты:

$$x(\varphi) = r(\varphi) \cos \varphi, \quad y(\varphi) = r(\varphi) \sin \varphi.$$

Заменив в (3.14) t на φ и подставив под знаком корня в интеграле квадраты производных x и y по φ :

$$x' = r' \cos \varphi - r \sin \varphi, \quad y' = r' \sin \varphi + r \cos \varphi,$$

придем к искомой форме записи криволинейного интеграла:

$$\int_C f(\vec{r}(\varphi)) dl = \int_\phi^\Phi f(r \cos \varphi, r \sin \varphi) \sqrt{r^2(\varphi) + r'^2(\varphi)} d\varphi. \quad (3.16)$$

Изложенный выше переход от криволинейного интеграла к определенному интегралу по полярному углу, чересчур “привязан” к исходной декартовой системе координат $\{x, y\}$. Порой это создает неудобства, особенно если интегрируемая функция изначально задана как функция полярных координат: $f = f(r, \varphi)$. Поэтому выведем формулу, родственную (3.16), опираясь на разложение векторов по *локальному базису* полярной системы координат. Другими словами, в каждой точке пространства с полярными координатами $\{r, \varphi\}$ зададим два взаимноперпендикулярных вектора \vec{i}_r и \vec{i}_φ . Первый из них направлен от центра полярной системы координат в сторону рассматриваемой точки, а второй касателен окружности радиуса r , описанной вокруг центра полярной системы координат, и направлен в сторону возрастания угла φ (см. рис. 3.3 справа). С их помощью радиус-вектор кривой интегрирования запишется в виде:

$$\vec{r} = r(\varphi) \vec{i}_r.$$

Дифференцируя его по φ и заметив, что производная базисного радиального вектора

$$\frac{d\vec{i}_r}{d\varphi} = \vec{i}_\varphi$$

равна базисному угловому вектору ($\vec{i}_r \perp \vec{i}_\varphi$), получим:

$$d\vec{r} = |\vec{r}'(\varphi)| d\varphi = \sqrt{r^2(\varphi) + r'^2(\varphi)} d\varphi.$$

Здесь штрихом обозначена производная по φ . Следовательно, криволинейный интеграл по кривой, заданной в полярной системе координат, вычисляется по формуле:

$$\int_{\mathcal{L}} f(r, \varphi) dl = \int_{\phi}^{\Phi} f(r(\varphi), \varphi) \sqrt{r^2(\varphi) + r'^2(\varphi)} d\varphi. \quad (3.17)$$

3.6 Криволинейный интеграл 2-го типа

В отличие от криволинейного интеграла 1-го типа, подынтегральной функцией в криволинейном интеграле 2-го типа служит векторная функция векторного аргумента $\vec{A}(M) : \mathcal{C} \mapsto \mathbb{R}^3$:

ОПРЕДЕЛЕНИЕ 3.6 Пусть \mathcal{C} — гладкая кривая и $\vec{A}(M) : \mathcal{C} \mapsto \mathbb{R}^3$ ограниченная векторная функция. Положим

$$f(M) = (\vec{A}(M) \cdot \vec{\tau}(M)), \quad M \in \mathcal{C},$$

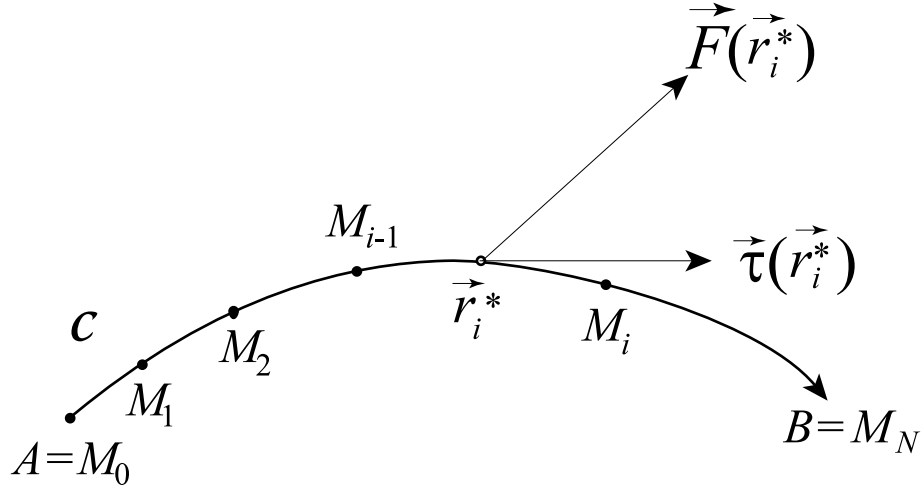


Рис. 3.4: Иллюстрация к определению работы перемещения частицы вдоль кривой C от начальной A до конечной точки B . Указаны векторы силового поля \vec{F} и касательной $\vec{\tau}$ к кривой в направлении движения частицы, в некоторой точке \vec{r}_i^* i -й элементарной дуги, на которые разбита кривая C .

где $\vec{\tau}(M)$ — касательный к кривой C , в точке M , единичный вектор, направление которого совпадает с выбранным направлением обхода кривой. Интеграл

$$\int_C f(M) dl = \int_C (\vec{A}(M) \cdot \vec{\tau}(M)) dl \quad (3.18)$$

называют криволинейным интегралом 2-го типа.

Замечание: Из определения следует, что криволинейный интеграл 2-го типа зависит от выбранного направления обхода кривой. При этом, если C — кривая, соединяющая точки A и B , то

$$\int_{\widehat{AB}} (\vec{A} \cdot \vec{\tau}) dl = - \int_{\widehat{BA}} (\vec{A} \cdot \vec{\tau}) dl.$$

Смена знака происходит из-за того, что при смене направления касательного вектора $\vec{\tau}$ на противоположное, меняется знак скалярного произведения в определении криволинейного интеграла 2-го типа. \triangle

Поясним физический смысл криволинейного интеграла 2-го типа на примере вычисления работы, совершаемой частицей в силовом поле.

Пусть имеется силовое поле $\vec{F}(M) : \mathbb{R}^3 \mapsto \mathbb{R}^3$, действующее на движущуюся частицу. Вычислим работу по перемещению частицы вдоль гладкой ориентированной кривой \mathcal{C} , соединяющей точки A и B . Для этого разобьем кривую \mathcal{C} точками

$$A = M_0, M_1, \dots, M_{k-1}, M_k, \dots, M_N = B$$

на дуги $M_{i-1} M_i$, $i = 1, \dots, n$. Из физики известно, что работа при перемещении вдоль маленькой, практически прямолинейной, дуги $M_{i-1} M_i$, вдоль которой силовое поле $\vec{F}(M)$ можно считать постоянным, приближенно равна

$$\left(\vec{F}(M_i^*) \cdot \vec{\tau}(M_i^*) \right) \Delta \ell_k,$$

где M_i^* —любая точка дуги $M_{i-1} M_i$, $\vec{\tau}(M_i^*)$ —единичный касательный вектор к кривой в точке M_i^* , направленный в сторону движения, $\Delta \ell_k$ —длина дуги $M_{i-1} M_i$. Складывая вместе работу вдоль всех дуг $M_{i-1} M_i$, найдем, что полная работа по перемещению материальной точки вдоль кривой \mathcal{C} приближенно равна интегральной сумме

$$\sum_{i=1}^N \left(\vec{F}(M_i^*) \cdot \vec{\tau}(M_i^*) \right) \Delta \ell_i.$$

Предел входящей сюда суммы при $\max \Delta \ell_i \rightarrow 0$ (существующий, в случае гладкой кривой \mathcal{L} и непрерывного поля $\vec{F}(\vec{r})$, независимо от способа разбиения) равен криволинейному интегралу 2-го типа:

$$\int \left(\vec{F}(M) \cdot \vec{\tau}(M) \right) d\ell.$$

Способ вычисления криволинейного интеграла 2-го типа в декартовой системе координат указан в следующей теореме:

ТЕОРЕМА 3.4

Пусть \mathcal{C} —гладкая кривая, заданная уравнением

$$\vec{r} = \vec{i}x(t) + \vec{j}y(t) + \vec{k}z(t), \quad t \in [\tau, T].$$

Кроме того

$$\vec{A}(x, y, z) = \vec{i}P(x, y, z) + \vec{j}Q(x, y, z) + \vec{k}R(x, y, z) \quad (3.19)$$

непрерывная векторная функция, заданная на кривой \mathcal{C} . Тогда криволинейный интеграл 2-го типа (3.18) существует и может быть вычислен по формуле

$$\int_{\mathcal{C}} \left(\vec{A} \cdot \vec{\tau} \right) d\ell = \int_{\tau}^T \left(\vec{A} \cdot \vec{r}' \right) dt, \quad (3.20)$$

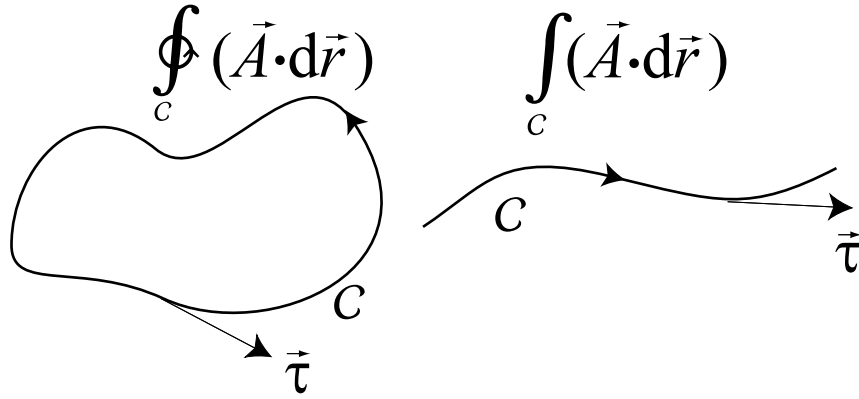


Рис. 3.5: Замкнутый контур (слева), незамкнутая кривая (справа) и соответствующие обозначения криволинейных интегралов 2-го типа. На кривых указаны направления обхода и касательные векторы в произвольно выбранной точке.

или

$$\begin{aligned}
 & \int_C (\vec{A} \cdot \vec{\tau}) \, dl = \\
 & = \int_{\tau}^T [P(x(t), y(t), z(t)) x'(t) + Q(x(t), y(t), z(t)) y'(t) + \\
 & \quad + R(x(t), y(t), z(t)) z'(t)] \, dt. \tag{3.21}
 \end{aligned}$$

Доказательство: Существование интеграла вытекает из непрерывности функции $(\vec{A} \cdot \vec{\tau})$. Используя формулу (3.12) вычисления криволинейного интеграла 1-го типа, а также выражение для единичного касательного вектора (3.8), имеем

$$\int_C (\vec{A} \cdot \vec{\tau}) \, dl = \int_{\tau}^T \left(\vec{A} \cdot \frac{\vec{r}'(t)}{|\vec{r}'(t)|} \right) |\vec{r}'(t)| \, dt = \int_{\tau}^T (\vec{A} \cdot \vec{r}') \, dt.$$

Пользуясь равенствами (3.6), (3.19) для векторов \vec{r}' , \vec{A} , и расписывая скалярное произведение в декартовой системе координат, приходим к равенству (3.21). \square

Добавим еще, что поскольку

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

то для обозначения криволинейного интеграла 2-го типа часто используют запись:

$$\int_C (\vec{A} \cdot \vec{\tau}) \, dl \equiv \int_C P(x, y, z) \, dx + Q(x, y, z) \, dy + R(x, y, z) \, dz. \quad (3.22)$$

Другая форма записи криволинейного интеграла 2-го типа основана на том замечании, что

$$\vec{r}' \, dt = d\vec{r}.$$

Имея это ввиду, пишут

$$\int_C (\vec{A} \cdot \vec{\tau}) \, dl \equiv \int_C (\vec{A} \cdot d\vec{r}). \quad (3.23)$$

Замечание: В приложениях векторного анализа выделенную роль играют криволинейные интегралы 2-го типа, взятые по *замкнутым кривым*. Их еще называют *контурами*, а соответствующие интегралы называют *контурными интегралами*. Иллюстрация контурных интегралов и их обозначений дана на рис. 3.5. \triangle

3.7 Потенциальные векторные поля

В физических проблемах важную роль играют так называемые *потенциальные* векторные поля:

ОПРЕДЕЛЕНИЕ 3.7 Векторное поле $\vec{A}(\vec{r})$ называют *потенциальным*, если найдется такая скалярная функция $U(\vec{r})$, что во всей области определения векторного поля $\vec{A}(\vec{r})$ выполняется равенство

$$\vec{A} = \vec{i} \frac{\partial U}{\partial x} + \vec{j} \frac{\partial U}{\partial y} + \vec{k} \frac{\partial U}{\partial z}. \quad (3.24)$$

Входящую сюда скалярную функцию $U(\vec{r}) = U(x, y, z)$ называют потенциалом векторного поля $\vec{A}(\vec{r})$.

Если интегрируемое векторное поле $\vec{A}(\vec{r})$ потенциально, то подынтегральное выражение в криволинейном интеграле 2-го типа представляет собой полный дифференциал:

$$P(x, y, z) \, dx + Q(x, y, z) \, dy + R(x, y, z) \, dz = dU(x, y, z). \quad (3.25)$$

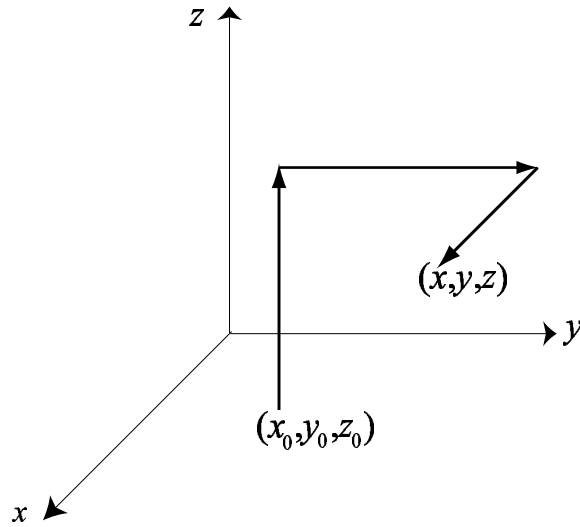


Рис. 3.6: Путь, сводящий нахождение потенциала к вычислению обычных определенных интегралов.

Вследствие этого интеграл не зависит от вида кривой \mathcal{C} , а только от положения ее начальной $A = (x_0, y_0, z_0)$ и конечной $B = (x_1, y_1, z_1)$ точек, и может быть вычислен по формуле:

$$\int_{\mathcal{C}} (\vec{A} \cdot d\vec{r}) = U(x_1, y_1, z_1) - U(x_0, y_0, z_0). \quad (3.26)$$

Из-за сходства последнего равенства с формулой Ньютона-Лейбница теории определенных интегралов, потенциал $U(\vec{r})$ иногда называют *первообразной* интегрируемого векторного поля $\vec{A}(\vec{r})$.

Потенциал можно найти обычным интегрированием

$$U(x, y, z) = \int_{x_0}^x P(x, y, z) dx + \int_{y_0}^y Q(x_0, y, z) dy + \int_{z_0}^z R(x_0, y_0, z) dz + C.$$

Поясним геометрический смысл этой формулы. Ее правая часть представляет собой криволинейный интеграл по пути, соединяющему некоторую исходную точку (x_0, y_0, z_0) с произвольной точкой (x, y, z) нашего трехмерного пространства. Причем, для удобства интегрирования, путь составлен из трех прямых, параллельных осям координат: вначале мы идем вдоль оси z , по прямой $x = x_0, y = y_0$ (последний интеграл в правой части (8)). Затем движемся вдоль оси y , и наконец вдоль оси x . Поскольку потенциал определен с точностью до произвольной постоянной, в конце равенства помещена произвольная константа C .

Замечание: Часто оказывается полезным, известное из курса математического анализа, необходимое и достаточное условие потенциальности векторного поля:

$$\frac{\partial P}{\partial y} = \frac{\partial Q}{\partial x}, \quad \frac{\partial Q}{\partial z} = \frac{\partial R}{\partial y}, \quad \frac{\partial R}{\partial x} = \frac{\partial P}{\partial z}. \quad (3.27)$$

В дальнейшем мы выясним связь этих условий с основными понятиями векторного анализа. \triangle

3.8 Формула Грина

Имеются важные соотношения, связывающие контурные интегралы с интегралами по поверхностям. Простейшую, но вместе с тем ключевую, формулу такого рода называют *формулой Грина*. Она связывает криволинейные интегралы 2-го типа, взятые по плоским контурам, с двойными интегралами по области, ограниченной контуром. Для определенности будем считать, что контур C лежит в плоскости $\{x, y\}$ ($z \equiv 0$), а G – область данной плоскости, ограниченная контуром C . Кроме того нам понадобится определение *положительного обхода контура*:

ОПРЕДЕЛЕНИЕ 3.8 *Обход контура считают положительным, а сам контур называют положительно ориентированным, если при движении в выбранном направлении ограничиваемая контуром область остается по левую руку от идущего.*

Вид формулы Грина и ее доказательство применительно к простым областям содержатся в следующей теореме:

ТЕОРЕМА 3.5

Пусть выполнены следующие условия:

1. G – простая область, ограниченная кусочно-гладкой границей C , состоящей из одного или нескольких замкнутых контуров.
2. Функции $P(x, y) \in C^1(\bar{G})$, $Q(x, y) \in C^1(\bar{G})$ – непрерывно дифференцируемы в замкнутой области \bar{G} .

Тогда имеет место формула Грина

$$\oint_C P dx + Q dy = \iint_G \left(\frac{\partial Q}{\partial x} - \frac{\partial P}{\partial y} \right) dx dy, \quad (3.28)$$

где обход по контурам границы C берется такой, что область G остается слева (обход против часовой стрелки).

Доказательство: Рассмотрим вначале область

$$G_1 = \{y_1(x) \leq y \leq y_2(x), \quad a \leq x \leq b\},$$

имеющую вид криволинейной трапеции (см. рис. 3.7 слева). Кроме того, граничный контур $C_1 = ABCD$ области G_1 будем считать положительно ориентированным.

Заметим далее, что двойной интеграл, взятый по криволинейной трапеции, можно записать в виде повторного интеграла. Например

$$I_1 = \iint_{G_1} \frac{\partial P}{\partial y} dx dy = \int_a^b dx \int_{y_1(x)}^{y_2(x)} \frac{\partial P}{\partial y} dy.$$

Поскольку первообразной внутреннего интеграла служит функция $P(x, y)$, то имеем

$$\iint_{G_1} \frac{\partial P}{\partial y} dx dy = \int_a^b P(x, y_2(x)) dx - \int_a^b P(x, y_1(x)) dx.$$

В свою очередь, каждый из оставшихся определенных интегралов можно трактовать как криволинейный интеграл 2-го типа по верхней и нижней кускам криволинейной трапеции C_1 :

$$\int_a^b P(x, y_2(x)) dx = \int_{\widehat{DC}} P(x, y) dx = - \int_{\widehat{CD}} P(x, y) dx,$$

а также

$$- \int_a^b P(x, y_1(x)) dx = - \int_{\widetilde{AB}} P(x, y) dx.$$

Учитывая далее, что соответствующие криволинейные интегралы по вертикальным отрезкам BC и DA равны нулю:

$$\int_{\overline{BC}} P(x, y) dx = \int_{\overline{DA}} P(x, y) dx = 0,$$

обнаруживаем, что исследуемый двойной интеграл I_1 совпадает, с точностью до знака, с криволинейным интегралом по граничному контуру C_1 :

$$\oint_{C_1} P(x, y) dx = - \iint_{G_1} \frac{\partial P}{\partial y} dx dy.$$

Рассмотрим еще одну область

$$G_2 = \{x_1(y) \leq x \leq x_2(y), \quad c \leq y \leq d\},$$

представляющую собой криволинейную трапецию со сторонами, параллельными оси y (см. рис. 3.7 справа), и ограниченную положительно ориентированным контуром $\mathcal{C}_2 = ABCD$. Выкладки, аналогичные предыдущим, приводят к следующему равенству между двойным и криволинейным интегралами:

$$\oint_{\mathcal{C}_2} Q(x, y) dy = \iint_{G_1} \frac{\partial Q}{\partial x} dx dy.$$

Рассмотрим теперь произвольную простую область G . Ее можно разбить на конечное число n трапеций вида G_1 :

$$G = \bigcup_i^n G_{1i}$$

с положительно ориентированными границами \mathcal{C}_{1i} (см. рис. 3.8 слева), для каждой из которых выполняется равенство

$$\oint_{\mathcal{C}_{1i}} P(x, y) dx = - \iint_{G_{1i}} \frac{\partial P}{\partial y} dx dy, \quad (*)$$

или на конечное число m трапеций вида G_2

$$G = \bigcup_i^m G_{2i}$$

(см. рис. 3.8 справа), для каждой из которых выполняется равенство

$$\oint_{\mathcal{C}_{2i}} Q(x, y) dy = \iint_{G_{2i}} \frac{\partial Q}{\partial x} dx dy. \quad (**)$$

Сложим равенства (*) для всех криволинейных трапеций G_{1i} , составляющих область G . При этом сумма правых частей даст двойной интеграл по всей области G :

$$\sum_{i=1}^n \oint_{\mathcal{C}_{1i}} P(x, y) dx = - \iint_G \frac{\partial P}{\partial y} dx dy,$$

Сумма же в левой части равна контурному интегралу по граничному контуру \mathcal{C} , поскольку интегралы по всем внутренним прямым, разбивающим простую область G на криволинейные трапеции, входят в сумму

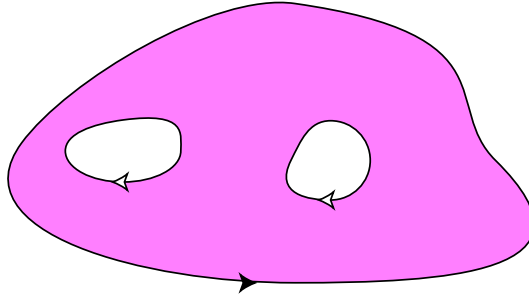


Рис. 3.7: Пример составного контура, состоящего из трех контуров. Указаны направления обхода контуров, при которых, согласно формуле Грина, сумма криволинейных интегралов $\oint Pdx + Qdy$ по всем контурам равна двойному интегралу по затененной на графике области.

два раза с разными знаками, и взаимно уничтожаются. Точно также взаимно компенсируются интегралы по внутренним прямым, при сложении равенств (**). В итоге приходим к равенствам

$$\oint_C P(x, y) dx = - \iint_G \frac{\partial P}{\partial y} dx dy, \quad \oint_C Q(x, y) dy = - \iint_G \frac{\partial Q}{\partial x} dx dy. \quad (3.29)$$

Складывая эти равенства, приходим к формуле Грина (3.28). \square

Замечание: Напомним, формула Грина (3.28) остается справедливой и когда область \mathcal{S} ограничена не одним, а несколькими контурами. При этом в левой части равенства (3.28) оказывается несколько интегралов, по всем контурам, ограничивающим область \mathcal{S} , а направления обхода каждого контура определяют упомянутым правилом “левой руки” (см. рис. 3.9). \triangle

Формула Грина бывает полезна при вычислении конкретных криволинейных интегралов по плоским контурам, поскольку, за счет дифференцирования, подынтегральное выражение в двойном интеграле часто оказывается достаточно простым. Однако этим не ограничивается значение формулы Грина. Позволяя лучше понять геометрический и физический смысл исследуемого криволинейного интеграла, она служит важным инструментом теоретической физики. К примеру, в механике широко используется тот факт, что интеграл

$$\oint_{\mathcal{L}} x dy$$

равен, согласно формуле Грина, площади области, ограниченной контуром \mathcal{L} .

Из формулы Грина сразу следует уже знакомый нам вывод, что если P и Q всюду подчиняются равенствам:

$$P(x, y) = \frac{\partial U}{\partial x}, \quad Q(x, y) = \frac{\partial U}{\partial y},$$

где $U(x, y)$ – некоторая потенциальная функция, то криволинейный интеграл в левой части формулы Грина тождественно равен нулю.

В заключение укажем одно гидромеханическое применение формулы Грина. Пусть P и Q , соответственно, x и y компонента поля скорости плоского течения несжимаемой жидкости. В этом случае, как известно из гидромеханики, P и Q выражаются через *функцию тока* $\Psi(x, y)$:

$$P(x, y) = -\frac{\partial \Psi}{\partial y}, \quad Q(x, y) = \frac{\partial \Psi}{\partial x},$$

а формула Грина принимает вид

$$\oint P dx + Q dy = \iint_f \left(\frac{\partial^2 \Psi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \Psi}{\partial y^2} \right) dx dy.$$