

01

©1992 г.

**ЕМКОСТЬ НЕЗАМКНУТОГО СФЕРИЧЕСКОГО
КОНДЕНСАТОРА
И КРАЕВЫЕ ЭФФЕКТЫ В ЭЛЕКТРОСТАТИЧЕСКИХ
СИСТЕМАХ
С ЭКВИДИСТАНТНЫМИ ЭЛЕКТРОДАМИ**

В.А.Шелюто

С помощью метода средних потенциалов получено приближенное выражение для емкости сферического конденсатора. Результаты вычислений обобщены на случай любых электростатических систем с эквидистантными электродами. Предложены простые формулы для вычисления емкости сферического, конического, эллиптического и ряда других конденсаторов.

Введение

Данная работа завершает программу вычисления связанных с краевыми эффектами поправок к емкости конденсаторов с эквидистантными электродами. В первой работе серии [1] рассмотрен плоский конденсатор с пластинами в виде двух одинаковых коаксиальных колец. Была установлена функциональная зависимость емкости от геометрических параметров и предложена простая формула для ее вычисления. Затем аналогичные результаты были получены для емкости цилиндрического конденсатора [2]. В первом разделе настоящей работы рассмотрен конденсатор с электродами в виде полых сферических сегментов. Как и ранее [1,2], в основу вычислений положен известный метод средних потенциалов (метод Хоу) [3]. Значение емкости, найденное в приближении Хоу, оказывается несколько меньше истинного, однако этот недостаток вполне компенсируется чрезвычайной простотой расчетных формул.

Несмотря на различия в конструкциях трех упомянутых конденсаторов, конечные формулы для емкости имеют одинаковую структуру. Причина этого состоит в том, что при небольшом расстоянии между обкладками вся поправка к емкости происходит от малой области вблизи краев конденсатора, в которой обкладки можно приближенно считать плоскими. На основании этого во второй части работы получена простая формула для вычисления емкости конденсаторов с обкладками произвольной

формы (но при постоянном ззоре между ними). Необходимость подобной формулы диктуется тем, что замкнутое выражение для емкости (даже в приближении средних потенциалов) может быть найдено только в ряде отдельных случаев. К ним относятся плоский, цилиндрический и сферический конденсаторы, в которых обкладки совпадают с координатными поверхностями, а края — с координатными линиями. Но и при этом поверхностные интегралы, возникающие в методе средних потенциалов, являются достаточно громоздкими.

Последняя часть работы посвящена применению качественных методов, изложенных во втором разделе, для нахождения емкости различных типов конденсаторов с эквидистантными электродами. Вывод всех расчетных формул произведен здесь без вычисления каких-либо интегралов и легко может быть повторен в аналогичных ситуациях.

1. Простая формула для емкости сферического конденсатора

Рассмотрим конденсатор с пластинами в виде полых концентрических сферических сегментов с одинаковым полярным углом θ . Радиус внешнего электрода a , внутреннего b . Точное решение задачи о поле сферического конденсатора предложено в работе [4]. Потенциал электростатического поля и плотность заряда на электродах выражены в квадратурах через вспомогательную функцию, являющуюся решением одномерного интегрального уравнения Фредгольма с непрерывным ядром. При таком подходе, однако, весьма сложно получить явную формулу для вычисления емкости. Приведенное в [4] решение интегрального уравнения в виде ряда по степеням параметра $\sqrt{b/a}$ эффективно лишь при $b/a \ll 1$, в то время как наиболее интересным является случай, когда зазор $d = a - b$ между электродами мал $d \ll a$ и $b/a \sim 1$.

Простую формулу для емкости сферического конденсатора, пригодную при $d \lesssim a$, можно получить, используя метод средних потенциалов. В этом приближении коэффициенты взаимной емкости C_{ab} ($a \neq b$) и собственные емкости C_{aa} и C_{bb} двух сферических сегментов определяются соотношением

$$C_{ab}^{-1} = \int \frac{ds_a}{S_a} \int \frac{ds_b}{S_b} \frac{1}{|\mathbf{r}_a - \mathbf{r}_b|} =$$

$$= \frac{1}{2\pi(1 - \cos \theta)^2} \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\theta d\theta_1 \sin \theta_1 \int_0^\theta d\theta_2 \sin \theta_2 \left[a^2 + b^2 - \right.$$

$$\left. - 2ab(\sin \theta_1 \cdot \sin \theta_2 \cdot \cos \varphi + \cos \theta_1 \cdot \cos \theta_2) \right]^{-1/2}. \quad (1)$$

Емкость сферического конденсатора C выражается через емкостные коэффициенты (1) с помощью известного соотношения

$$\frac{1}{C} = C_{aa}^{-1} - 2C_{ab}^{-1} + C_{bb}^{-1}. \quad (2)$$

Непосредственное интегрирование по одной из переменных θ_1 или θ_2 приводит к возникновению эллиптических интегралов на ранней стадии

вычислений и дальнейшее продвижение затрудняется. Следуя [5], избавимся от иррациональности в знаменателе подынтегрального выражения (1) с помощью введения вспомогательного параметра z . После этого интегралы по переменным φ , θ_1 и θ_2 легко берутся

$$\begin{aligned}
 C_{ab}^{-1} &= \frac{1}{\pi^2(1 - \cos \theta)^2} \int_0^\infty dz \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\theta d\theta_1 \sin \theta_1 \int_0^\theta d\theta_2 \sin \theta_2 \left[z^2 + a^2 + b^2 - \right. \\
 &\quad \left. - 2ab(\sin \theta_1 \cdot \sin \theta_2 \cdot \cos \varphi + \cos \theta_1 \cdot \cos \theta_2) \right]^{-1} = \\
 &= \frac{2}{\pi ab(1 - \cos \theta)} \int_0^\infty dz z^2 \left\{ \frac{1}{z^2 + d^2} - \frac{1}{\sqrt{z^2 + d^2} \cdot \sqrt{z^2 + d^2 + 4ab \sin^2 \theta}} - \right. \\
 &\quad \left. - \frac{\cos \theta}{\sqrt{z^2 + d^2} \cdot \sqrt{z^2 + d^2 + 4ab \sin^2 \theta}} \frac{\sqrt{z^2 + d^2 + 4ab \sin^2 \theta} - \sqrt{z^2 + d^2}}{\sqrt{z^2 + d^2 + 4ab \sin^2 \theta} + \cos \theta \cdot \sqrt{z^2 + d^2}} \right\}. \quad (3)
 \end{aligned}$$

Интегрируя (3) по оставшейся переменной z , получим

$$C_{aa}^{-1} = \frac{2}{\pi a(1 - \cos \theta)} \frac{\sin \theta - \theta \cdot \cos \theta}{\sin^2(\theta/2)}. \quad (4)$$

Аналогичное равенство справедливо и для величины C_{bb}^{-1} .

При $a \neq b$ интеграл (3) уже не выражается через элементарные функции. Запишем его в виде

$$\begin{aligned}
 C_{ab}^{-1} &= \frac{2}{\pi ab(1 - \cos \theta)} \left\{ -\frac{\pi}{2}d + \frac{1 + \cos \theta}{\sin^2 \theta} \left[\sqrt{d^2 + 4ab \sin^2 \theta} \cdot E(q) - \right. \right. \\
 &\quad \left. \left. - \frac{\pi}{2}(a + b) \cdot \cos \theta + \frac{d^2 \cdot \cos^2 \theta}{\sqrt{d^2 + 4ab \sin^2 \theta}} \left[\Pi(n, q) - K(q) \right] \right] \right\}, \quad (5)
 \end{aligned}$$

где $K(q)$, $E(q)$ и $\Pi(n, q)$ — полные эллиптические интегралы первого, второго и третьего родов соответственно [6], зависящие от параметров

$$n = \frac{4ab}{(a + b)^2}, \quad q^2 = \frac{4ab \sin^2 \theta}{d^2 + 4ab \sin^2 \theta}. \quad (6)$$

Комбинируя равенства (2), (4) и (5), можно сразу же написать формулу (в приближении Хоу) для вычисления емкости сферического конденсатора. Однако из-за наличия эллиптических интегралов такая формула неудобна для практического использования, кроме того, она достаточно громоздка. С целью получения более простого выражения для емкости, обратимся к предельным значениям величины $C(\theta)$ при различных углах θ .

Прежде всего рассмотрим предел $\theta \rightarrow 0$. От эллиптического интеграла третьего рода избавимся, используя разложение $\Pi(n, q)$ в ряд, полученное в работе [1]. Отдельные слагаемые в выражении (5) при $\theta \rightarrow 0$ весьма сингулярны, из-за чего в разложении $\Pi(n, q)$ необходимо удерживать три первых члена

$$\begin{aligned} \Pi(n, q) \simeq & \frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{n}{n-q^2}} \frac{1}{\sqrt{1-n}} + \frac{1}{n} \left[K(q) - \frac{E(q)}{1-q^2} \right] - \\ & - \frac{2}{3} \frac{1-n}{n^2} \left[\frac{1-\frac{3}{2}q^2}{1-q^2} K(q) - \frac{1-2q^2}{(1-q^2)^2} E(q) \right]. \end{aligned} \quad (7)$$

Параметром малости в (7) является величина

$$\frac{1-n}{1-q^2} = \frac{d^2 + 4ab \sin^2 \theta}{(a+b)^2} \simeq \left(\frac{d}{2a} \right)^2 + \sin^2 \theta, \quad (8)$$

поэтому следует дополнительно указать закон, по которому угол θ стремится к нулю. В зависимости от соотношения между малыми параметрами d/a и $\sin \theta$ будем различать два случая. В первом из них $\sin \theta \ll d/a \ll 1$ и $C_{ab}^{-1} \simeq 1/d$, что соответствует взаимодействию двух точечных зарядов, разнесенных на расстояние d . Более интересен противоположный случай $d/a \ll \sin \theta \ll 1$, отвечающий пределу плоского конденсатора. Действительно, расстояние между электродами d должно быть значительно меньше радиуса пластин $R = a \sin \theta$, а величина R в свою очередь — много меньше радиуса кривизны a . В ведущем по $\sin \theta$ порядке емкость равна

$$C \simeq \frac{1 - \cos \theta}{2} \frac{ab}{a-b} \left[1 - \frac{1 + \cos \theta}{2} \frac{d}{\pi a \sin \theta} \left(\ln \frac{8a \sin \theta}{d} - \frac{1}{2} \right) \right]^{-1}. \quad (9)$$

Оказывается, что такой же предельный вид выражение для емкости имеет при $\theta \simeq \pi/2$ (удерживаются лишь первые степени $\cos \theta$) и при $\theta \lesssim \pi$. Это позволяет использовать формулу (9) в качестве интерполяционной во всем интервале $0 < \theta \leq \pi$. Формула (9) имеет ясный физический смысл. Множитель

$$C_0 = \frac{1 - \cos \theta}{2} \frac{ab}{a-b} \quad (10)$$

перед квадратной скобкой равен емкости сферического конденсатора без учета краевых поправок. Относительный вклад поправки к емкости C_0 зависит от азимутального угла θ . Он максимален в пределе плоского конденсатора ($\theta \rightarrow 0$) и, как и должно быть, обращается в нуль при $\theta = \pi$.

Придадим формуле (9) более законченный вид, введя обозначение $\gamma = d/\pi a \sin \theta$ и заменив константу $\ln 8 - 1/2$ на близкую к ней $\ln \pi + 1/2$ (ср. с [1,2]),

$$C \simeq \frac{C_0}{1 - \frac{1+\cos \theta}{2} \left(\gamma \ln \frac{1}{\gamma} + \frac{\gamma}{2} \right)}. \quad (11)$$

Было бы естественно рассмотреть теперь более общий случай — конденсатор с пластинами в виде сферических ободков, ограниченных азимутальными углами θ и θ' (до сих пор было $\theta' = 0$). Но из-за наличия в задаче дополнительного свободного параметра θ' явные выражения для коэффициентов C_{ab}^{-1} становятся чрезвычайно громоздкими. Отложим поэтому вычисление емкости такого конденсатора до раздела 3, где она будет найдена на основании простых качественных рассуждений.

2. Ведущая логарифмическая поправка к емкости

Интересно сравнить выражения для емкости кольцевого конденсатора (формула (16) в работе [1], цилиндрического ((13) в [2]) и сферического (11). Отличительной чертой конденсаторов перечисленных типов является постоянство зазора d между электродами, причем в пределе $d \rightarrow 0$ оба электрода в точности совпадают. При не очень большом зазоре точное значение емкости C мало отличается от асимптотического $C_0 = S/4\pi d$ (S — площадь соприкосновения электродов при $d = 0$). Количественно малость характеризует параметр α , равный по порядку величины отношению d к некоторому эффективному размеру конденсатора l . В первом порядке по α

$$C \simeq C_0 \cdot \left[1 + k \cdot \alpha \cdot \left(\ln \frac{1}{\alpha} + \chi \right) \right], \quad (12)$$

где k и χ — константы, разные, вообще говоря, для различных типов конденсаторов.

Выражение (12) содержит два первых члена асимптотического ряда по параметру $\alpha \rightarrow 0$. Хорошо известно [7], что происхождение логарифмического слагаемого $\alpha \ln(1/\alpha)$ обусловлено избыточной плотностью заряда на краях электродов. С другой стороны, все результаты в [1,2] и в данной работе получены на основании метода средних потенциалов, исходя из предположения о равномерном распределении заряда на пластинах конденсатора. Покажем теперь, что правильное значение ведущей (в пределе $\alpha \rightarrow 0$) логарифмической поправки $\alpha \ln(1/\alpha)$ получается при любом физически разумном распределении заряда по поверхности пластин.

Исходя из вариационного принципа Гаусса [8,9] для емкости можно написать неравенство

$$C \geq C[\sigma] = \frac{\left[\int ds_i \sigma(\mathbf{r}_i) \right]^2}{\sum_{i=1,2} \int ds_i \sigma(\mathbf{r}_i) \varphi(\mathbf{r}_i)}, \quad (13)$$

где

$$\varphi(\mathbf{r}_i) = \sum_{j=1,2} \int \frac{ds_j}{|\mathbf{r}_i - \mathbf{r}_j|} \sigma(\mathbf{r}_j), \quad (14)$$

а выражение в числителе (13) равно просто квадрату заряда на любом из двух ($i = 1, 2$) проводников. Функционал $C[\sigma]$ достигает своего максимума C на точном решении задачи, соответствующем минимуму энергии электростатического поля.

Истинное распределение заряда чаще всего неизвестно, однако его характерные свойства можно проследить на какой-нибудь простой модели.

Рассмотрим, например, полосковую линию, состоящую из двух одинаковых, бесконечно длинных полос шириной H , разнесенных на расстояние d ($d \ll H$). В этом случае плотность распределения заряда зависит от одной переменной z . Вдали от краев пластин ($z = 0$ либо $z = H$) поверхностная плотность $\sigma_{1,2}(z)$ постоянна и равна $\sigma_1 = -\sigma_2 = \sigma_0 = V/4\pi d$, где V — разность потенциалов. На краях же функция $\sigma(z) = |\sigma_{1,2}(z)|$ имеет интегрируемую особенность. Для определенности будем рассматривать поведение плотности заряда вблизи одного из краев ($z = 0$). Тогда при $z \lesssim d/2\pi$ имеем $\sigma(z) \simeq (V/4\pi d)\sqrt{d/\pi z} = \sigma_0\sqrt{d/\pi z}$. В промежуточной области $d \ll z \ll H$ поверхностная плотность заряда равна $\sigma(z) \simeq V/4\pi d + V/8\pi^2 z = \sigma_0 \cdot (1 + d/2\pi z)$ [10].

Основной вклад $C_0 = H/4\pi d$ в емкость (на единицу длины) набирается при интегрировании фоновой плотности σ_0 в пределах $0 \leq z \leq H$. Вклад слагаемого $\sigma_0\sqrt{d/\pi z}$, несмотря на сингулярность при $z \rightarrow 0$, мал, что обусловлено малостью области интегрирования. По порядку величины он равен $(d/H) \cdot C_0$ и не содержит логарифмического усиления.

Искомая логарифмическая поправка ΔC к емкости определяется избыточной плотностью заряда $\Delta\sigma = \sigma_0 \cdot (d/2\pi z) \sim 1/z$ в области $d \ll z \ll H$ [7]. С логарифмической точностью имеем $\Delta C \simeq 2 \cdot (d/2\pi H) \cdot \ln(H/d) \cdot C_0$ (удвоение связано с вкладом симметричной области $d \ll H - z \ll H$). Но такой же результат, как уже отмечалось, получается и в предположении о равномерном распределении заряда [1].

Посмотрим теперь, что произойдет, если взять плотность заряда в области $d \ll z \ll H$ в виде

$$\sigma(z) = N_\eta \cdot \left[1 + \frac{d}{2\pi} \eta(z) \right], \quad (15)$$

где $\eta(z)$ — произвольная гладкая функция, удовлетворяющая неравенству

$$\frac{d}{2\pi H} \int_d^H dz |\eta(z)| \ll 1, \quad (16)$$

а N_η — нормировочный множитель.

Потенциалы на пластинах конденсатора, создаваемые распределением заряда (15), зависят от координаты z (условие эквипотенциальности нарушено)

$$\varphi_1(z) = -\varphi_2(z) = \int_0^H dx \sigma(x) \ln \frac{d^2 + (x-z)^2}{(x-z)^2}. \quad (17)$$

При $z \gg d$ основной вклад в интеграл (17) вносит область $|x-z| \sim d$, поэтому

$$\varphi_1(z) = -\varphi_2(z) \simeq \sigma(z) \cdot \int_0^H dx \ln \frac{d^2 + (x-z)^2}{(x-z)^2} \simeq$$

$$\simeq \sigma(z) \cdot 2\pi d \cdot \left(1 - \frac{d}{2\pi z}\right) \simeq 2\pi d \cdot N_\eta \cdot \left[1 - \frac{d}{2\pi z} + \frac{d}{2\pi} \eta(z)\right]. \quad (18)$$

Из последнего равенства видно, что для равновесного распределения $\eta(z) \simeq 1/z$ потенциал в области $d \lesssim z \lesssim H$ приблизительно постоянен.

Подставляя равенства (15) и (18) в (13) и удерживая только члены первого порядка по малому параметру $\alpha = d/H$, получим

$$C[\eta] = \frac{H}{4\pi d} \frac{1 + 2\frac{d}{\pi H} \int dz \eta(z)}{1 - 2\frac{d}{2\pi H} \int \frac{dz}{z} + 2\frac{d}{\pi H} \int dz \eta(z)} \simeq C_0 \cdot \left[1 + \frac{\alpha}{\pi} \int \frac{dz}{z}\right] \simeq C_0 \cdot \left[1 + \frac{\alpha}{\pi} \ln \frac{1}{\alpha}\right]. \quad (19)$$

Интегрирование по z в формуле (19) ведется по области $d \lesssim z \lesssim H$ (в безразмерных единицах $\alpha \lesssim z \lesssim 1$); явно выделенный коэффициент 2 соответствует двум одинаковым вкладом от каждого из краев.

Важно отметить, что однородное распределение заряда ($\eta(z) = 0$) создает на каждой из пластин потенциал, пропорциональный при $d \lesssim z \lesssim H$ фактору $(1 - d/2\pi z)$. Добавочное слагаемое $d/2\pi z$ остается нескомпенсированным после сокращения членов с функцией $\eta(z)$ в числителе и знаменателе выражения (19) и приводит в конечном счете к логарифмической поправке $\alpha \ln(1/\alpha)$.

Таким образом, для нахождения емкости с точностью до членов порядка $\alpha \ln(1/\alpha)$ достаточно в логарифмической области вычислить потенциал, создаваемый однородным распределением заряда. Это справедливо для любых конденсаторов с эквидистантными электродами, совпадающими при $d = 0$. В качестве иллюстрации обратимся к трем рассмотренным ранее типам конденсаторов: плоскому, цилиндрическому и сферическому.

а) П л о с к и й к о н д е н с а т о р с к р у г л ы м и п л а с т и н а м и. Радиус пластин равен R , расстояние между ними d .

В приближении Хоу потенциалы на обкладках равны $\varphi(r) = \pm[\Phi(r, 0) - \Phi(r, d)]$, где $\Phi(r, z)$ — потенциал, создаваемый однородно заряженным диском [1,5];

$$\Phi(r, z) = \frac{Q}{\pi R^2} \left\{ -\pi z + \frac{2}{\sqrt{\bar{n}}} [(R+r) \cdot E(\bar{q}) + (R-r) \cdot K(\bar{q}) - (R-r) \cdot (1-\bar{n}) \cdot \Pi(\bar{n}, \bar{q})] \right\}, \quad (20)$$

$$\bar{n} = \frac{(R+r)^2}{z^2 + (R+r)^2}, \quad \bar{q}^2 = \frac{4Rr}{z^2 + (R+r)^2}. \quad (21)$$

В л о г а р и ф м и ч е с к о й о б л а с т и $d \ll (R-r) \ll R$ имеем

$$\varphi(r) \simeq \pm Q \frac{2\pi d}{S} \cdot \left[1 - \frac{d}{2\pi(R-r)}\right]. \quad (22)$$

б) Ц и л и н д р и ч е с к и й к о н д е н с а т о р. Радиус внешнего электрода равен a , внутреннего b , их длина H .

Потенциал, создаваемый однородно заряженным цилиндром радиуса a , равен

$$\varphi(r, z) = \frac{Q}{\pi H} \int_0^\pi d\varphi \ln \frac{z + H/2 + \sqrt{(z + H/2)^2 + a^2 + r^2 - a \arccos \varphi}}{z - H/2 + \sqrt{(z - H/2)^2 + a^2 + r^2 - 2 \arccos \varphi}} \quad (23)$$

Два же разноименно заряженных коаксиальных цилиндра с радиусами a и b создают на каждом из них в логарифмической области $d \ll z \ll \min(a, H)$ потенциалы

$$\varphi_{a,b}(z) \simeq U_c \pm \frac{Q \cdot \ln(a/b)}{H} \left[1 - \frac{d}{2\pi z} \right]. \quad (24)$$

Здесь $d = a - b$, U_c — несущественная константа, расстояние z отсчитывается от края конденсатора.

в) С ф е р и ч е с к и й к о н д е н с а т о р. Для простоты рассмотрим частный случай — конденсатор с электродами в виде двух полусфер (радиус внешней равен a , внутренней b).

Потенциал, создаваемый в пространстве однородно заряженной полушферой радиуса a , равен

$$\varphi(r, \theta) = \frac{Q}{\pi a r} \int dz \ln \frac{[z^2 + (a+r)^2] \cdot (1 - \cos \theta)}{\sqrt{(z^2 + a^2 + r^2)^2 - 4a^2 r^2 \sin^2 \theta - \cos \theta \cdot (z^2 + a^2 + r^2)}}. \quad (25)$$

При углах θ , близких к $\pi/2$ ($d/a \ll \cos \theta \ll 1$), потенциалы на обкладках конденсатора равны

$$\varphi_{ab}(\theta) \simeq U_s \pm Q \frac{a-b}{ab} \left[1 - \frac{d}{2\pi a \cos \theta} \right], \quad (26)$$

где U_s — несущественная константа.

Сравнивая формулы (22), (24) и (26), видим, что в предположении о равномерном распределении заряда потенциалы на пластинах конденсатора равны

$$\varphi_{1,2}(r) \simeq \pm \frac{Q}{2C_0} \left(1 - \frac{d}{2\pi r} \right) + \text{const}, \quad (27)$$

где C_0 — емкость конденсатора данного типа без учета краевых эффектов, r — расстояние от края пластин.

Потенциалы $\varphi_{1,2}(r)$ слабо зависят от координаты r , так как $d/2\pi r \ll 1$ при $r \gg d$. Последнее позволяет усреднить потенциалы по площади электродов и приписать каждому из них средний потенциал $\bar{\varphi}_{1,2}$. При интегрировании слагаемого, пропорционального $1/r$, элемент площади можно считать равным $ds \simeq L \cdot dr$, где L — длина периметра обкладки. Логарифмически расходящийся интеграл по r обрезается снизу параметром d . Под верхним пределом интегрирования Δ следует понимать некий минимальный размер пластин конденсатора. Последнее утверждение требует пояснений. Допустим сначала, что обкладки представляют

свой односвязные поверхности с границей Γ (достаточно рассмотреть случай $d = 0$, когда обе поверхности в точности совпадают). Тогда в качестве величины Δ можно взять отношение $l \equiv 2S_m/L$, где S_m — минимальная поверхность, ограниченная контуром Γ (для плоского конденсатора площадь S_m равна площади обкладок S). В случае же N -связных поверхностей параметр Δ_i (для каждой из границ Γ_i) по порядку величины равен $\min(l_i, \delta_i)$, где δ_i — расстояние до ближайшей особенности.

Емкость конденсатора в приближении средних потенциалов равна $C = Q/|\bar{\varphi}_1 - \bar{\varphi}_2|$. Вблизи каждой из границ Γ_i существует логарифмическая область $d \ll r \ll \Delta_i$, вносящая в емкость дополнительный вклад $\Delta C_i \simeq C_0 \cdot (d/2\pi) \cdot (L_i/S) \cdot \ln(\Delta_i/d)$, поэтому

$$C \simeq C_0 \cdot \left[1 - \frac{d}{2\pi S} \sum_{i=1}^N L_i \cdot \left(\ln \frac{\Delta_i}{d} + \chi \right) \right]^{-1}. \quad (28)$$

Конечно, приведенные в этом разделе асимптотические оценки справедливы только в логарифмическом приближении и не дают возможности найти константу χ на фоне логарифмического слагаемого (в ряде случаев константу χ можно вычислить с помощью метода сращивания асимптотических разложений [11,12]). Однако, сравнивая соответствующие формулы для плоского, цилиндрического и сферического конденсаторов, видим, что константа χ в приближении Хоу во всех случаях одинакова и равна $\chi_1 = \ln 8 - 1/2$. Только для квазиодномерных систем, таких как полосковая линия, цилиндрический и кольцевой конденсаторы с очень узкими электродами, имеем $\chi_2 = 3/2$. Различие между константами χ_1 и χ_2 незначительно, поэтому в формулу (28) можно подставить любую из них.

Сравним теперь формулы для емкости, полученные в приближении Хоу, с точными асимптотическими (в пределе $\alpha \rightarrow 0$) формулами в двух хорошо известных случаях. Так, для плоского конденсатора с круглыми пластинами точное значение константы равно $\chi'_1 = \ln(16\pi) - 1$ и $\chi'_1 - \chi_1 = \ln(2\pi) - 1/2 \equiv \Delta\chi$. Аналогично для полосковой линии имеем $\chi'_2 = \ln(2\pi) + 1$ и снова $\chi'_2 - \chi_2 = \ln(2\pi) - 1/2 = \Delta\chi$. Поправка к емкости, связанная с добавочной константой $\Delta\chi$, в обоих случаях пропорциональна длине периметра обкладок $\Delta C_\chi = L \cdot (\Delta\chi/8\pi^2)$.

Последнее легко понять на примере полосковой линии. Выше было показано, что ведущую логарифмическую поправку к емкости можно получить двумя эквивалентными способами: либо вычисляя дополнительный заряд на электродах при постоянной разности потенциалов V , либо усредняя потенциалы при однородном распределении заряда. Отступим от одного из краев пластины на расстояние ρ ($h \ll \rho \ll H$) и найдем заряд ΔQ_1 , находящийся в области $z \geq \rho$. Из явного решения [10] следует $\Delta Q_1 \simeq VC_0(h/2\pi H) \cdot [\ln(H/\rho) + \chi_>]$, причем $\chi_> = 0$. Аналогично в методе Хоу поправка к потенциалу, происходящая от области $z \geq \rho$, равна $\Delta\bar{\varphi}_1 \simeq -(Q/2C_0)(h/2\pi H) \cdot \ln(H/\rho)$ и также не содержит константы на фоне логарифма. В общем случае пластин произвольной формы константа $\chi_>$ не равна нулю (например, для круглых пластин $\chi_> = \ln 8 - 2 \simeq 0.08$), но она одинакова для ΔQ_1 и $\Delta\bar{\varphi}_1$.

Рассмотрим теперь область $0 \leq z \leq \rho$ вблизи края пластины. Средоточенный в ней дополнительный заряд равен $\Delta Q_2 \simeq VC_0(h/2\pi H) \times$

$\times [\ln(2\pi\rho/h) + 1]$. Соединяющая поправка к потенциалу, возникающая в методе Хоу, равна $\Delta\varphi_2 \simeq -(Q/2C_0) \cdot [\ln(\rho/h) + 3/2]$. Вся разность $\Delta\chi = \ln(2\pi) - 1/2$ набирается в узкой области $0 \leq z \leq \rho$ вблизи краев, и дополнительный вклад в емкость оказывается пропорциональным длине периметра обкладок конденсатора.

Таким образом, можно сформулировать следующее эвристическое утверждение. Для нахождения емкости C конденсатора с эквидистантными электродами в первом порядке по параметру α (формула (12)) достаточно к емкости C_H в приближении Хоу прибавить величину ΔC_χ , так что

$$C \simeq C_H + \Delta C_\chi = C_H + \frac{L}{8\pi^2} \left(\ln(2\pi) - \frac{1}{2} \right). \quad (29)$$

В качестве примера рассмотрим конденсатор с квадратными пластинами размером a . Емкость в приближении Хоу равна

$$C_H \simeq C_0 \cdot \left\{ 1 + \frac{2d}{\pi a} \left[\ln \frac{2(\sqrt{2}-1)a}{d} + \sqrt{2} - \frac{1}{2} \right] \right\}, \quad (30)$$

где $C_0 = a^2/4\pi d$.

Прибавив к выражению в квадратных скобках константу $\Delta\chi = \ln(2\pi) - 1/2$, приходим к формуле для емкости, в точности совпадающей с полученной в работе [12]. Если аналитическое выражение для C_H отсутствует (необходимые поверхностные интегралы берутся лишь в исключительных случаях), то можно воспользоваться формулой (28). Для квадратного конденсатора $\Delta = 2S/L = a/2$ и константа $\chi = \ln 4 + \ln(\sqrt{2}-1) + \sqrt{2} - 1/2 \simeq 1.42$ в (30) незначительно отличается от $3/2$. Другие примеры использования формулы (28) будут рассмотрены в следующем разделе.

3. Вычисление емкости в ряде конкретных случаев

Уточним прежде всего, что подразумевается под величиной C_0 в формуле (28). Для плоского конденсатора очевидно $C_0 = S/4\pi d$. В общем же случае площади поверхности обкладок S_1, S_2 не совпадают и величина C_0 неизвестна (кроме цилиндрического и сферического конденсаторов). Так как в этой работе рассматриваются поправки к емкости C_0 не выше первого порядка по параметру α , то с требуемой точностью можно считать $C_0 \simeq \bar{S}/4\pi d$, где $\bar{S} = (S_1 + S_2)/2$. Например, для сферического конденсатора имеем $C_0 = ab/(a-b) = (a^2/d) \cdot (1-d/a)$. К такому же результату приводит и формула $C_0 \simeq 4\pi \bar{R}^2/4\pi d$, где $\bar{R} = (a+b)/2 = a(1-d/2a)$ — средний радиус.

Перейдем теперь к непосредственному вычислению емкости.

а) **К о н и ч е с к и й к о н д е н с а т о р**. Каждая из обкладок имеет вид усеченного конуса высотой H , средние радиусы верхнего и нижнего оснований равны соответственно \bar{R}_1 и \bar{R}_2 , расстояние d между обкладками много меньше всех остальных геометрических параметров. Из общей формулы (28) следует

$$C \simeq C_0 \cdot \left\{ 1 - \frac{d}{\pi M} \left[\frac{\bar{R}_1}{\bar{R}_1 + \bar{R}_2} \ln \frac{\min(\bar{R}_1, M)}{d} + \right. \right.$$

$$\left. + \frac{\bar{R}_2}{\bar{R}_1 + \bar{R}_2} \ln \frac{\min(\bar{R}_2, M)}{d} + \bar{\chi} \right\}^{-1}, \quad (31)$$

где $C_0 = (\bar{R}_1 + \bar{R}_2)M/4d$, $M = \sqrt{H^2 + (\bar{R}_1 - \bar{R}_2)^2}$ — образующая конуса.

При $\bar{R}_1 = \bar{R}_2$ (или $\varphi = 0$, где $\varphi = \arccos(H/M)$ — угол наклона образующей) получаем формулу для емкости цилиндрического конденсатора [2]. В противоположном предельном случае $\varphi \rightarrow \pi/2$ приходим к формуле для емкости кольцевого конденсатора [1]. Как и ранее, можно положить $\bar{\chi} = \ln \pi + 1/2$.

б) Сферический конденсатор (общий случай). Рассмотрим конденсатор с обкладками в виде сферических ободков, ограниченных азимутальными углами θ_1 и θ_2 ($\theta_2 - \theta_1 = \Delta\theta > 0$). Его емкость равна

$$C \simeq C_0 \cdot \left\{ 1 - \frac{d}{2\pi a(\cos \theta_1 - \cos \theta_2)} \left[\sin \theta_1 \cdot \ln \frac{\Delta_1}{d} + \sin \theta_2 \cdot \ln \frac{\Delta_2}{d} + (\sin \theta_1 + \sin \theta_2) \cdot \bar{\chi} \right] \right\}^{-1}, \quad (32)$$

где $C_0 = (\cos \theta_1 - \cos \theta_2)ab/2(a - b)$, $\Delta_{1,2} \simeq a \cdot \min(\sin \theta_{1,2}, \Delta\theta)$.

Полагая $\theta_1 = 0$ и $\theta_2 = 0$, возвращаемся к выражению (11). При $\theta_1 \simeq \theta_2$ ($\Delta\theta \ll \theta_{1,2}$) формулы (31) и (32) совпадают. Пределу полосковой линии соответствует $\cos \theta_1 = -\cos \theta_2 \ll 1$.

в) „Лейденская банка“. Обкладки конденсатора представляют собой два вложенных друг в друга цилиндрических тонкостенных стакана с плоским дном. Их радиусы равны R_1 и R_2 , высоты H_1 и H_2 . Зазор между обкладками мал и постоянен ($d = R_1 - R_2 = H_1 - H_2$). Согласно формуле (28),

$$C \simeq \frac{\bar{R}}{4\pi p\gamma} \left[1 - p\gamma \cdot \left(\ln \frac{1}{\gamma} + \frac{1}{2} \right) \right]^{-1}, \quad (33)$$

где $\gamma = d/\pi\bar{R}$ и $p = \bar{R}/(2\bar{H} + \bar{R})$ ($\bar{R} = (R_1 + R_2)/2$ — средний радиус конденсатора, $\bar{H} = (H_1 + H_2)/2$ — его средняя высота).

Если дно рассматриваемого конденсатора не плоское, а полусферическое, то $p = \bar{R}/2\bar{H}$.

г) Плоский конденсатор с эллиптическими пластинами. Полуоси эллипса равны a и b , эксцентриситет $\varepsilon^2 = 1 - (b/a)^2$. В данном случае можно было бы, воспользовавшись равенством (29), получить для емкости точную асимптотическую формулу. Однако емкость эллиптического конденсатора в приближении Хоу неизвестна, поэтому прибегнем к качественным оценкам и положим $\Delta = 2S/L - \pi b/2E(\varepsilon)$ ($E(\varepsilon)$ — полный эллиптический интеграл второго рода). В результате получим

$$C \simeq C_0 \cdot \left[1 + \gamma \cdot \left(\ln \frac{16}{\gamma} - 1 \right) \right], \quad (34)$$

где $C_0 = ab/4d$ и $\gamma = (2d/\pi^2 b) \cdot E(\varepsilon)$.

Развитый в работе метод вычисления емкости применим для любых электростатических систем с эквидистантными электродами. Полученные с его помощью расчетные формулы не претендуют на высокую точность вычисления емкости, они, скорее, нужны для быстрого учета краевых эффектов. Несмотря на то что все приведенные выше результаты формально справедливы в пределе $\alpha \rightarrow 0$, из-за логарифмической зависимости краевой поправки от геометрических параметров область их применимости может быть расширена вплоть до $\alpha \lesssim 1$. При $\alpha \approx 1$ вклад краевых поправок достигает половины емкости C_0 , в то время как погрешность асимптотических формул не превышает 10%. Приемлемая точность расчетных формул сочетается с относительной простотой их вывода. Сравнивая приближенные формулы с численными данными для емкости, можно в принципе подобрать значение константы χ , обеспечивающее значительно более высокую точность во всем интервале $0 \leq \alpha \leq 1$. Последнее выходит за рамки настоящей работы.

Автор глубоко признателен С.Г.Каршенбойму и М.И.Эйдесу за полезные обсуждения.

Список литературы

- [1] Шелюто В.А. //ЖТФ. 1991. Т. 61. Вып. 2. С. 1-5.
- [2] Шелюто В.А. //ЖТФ. 1991. Т. 61. Вып. 9. С. 178-180.
- [3] Иоссель Ю.Я., Кочанов Э.С., Струнский М.Г. Расчет электрической емкости. Л.: Энергоиздат, 1981. 288 с.
- [4] Минков И.М. // ЖТФ. 1960. Т. 30. Вып. 11. С. 355-361.
- [5] Shelyuto V.A. // Zeitschrift für Ang. Math. und Phys. (ZAMP). 1989. Vol. 40. N 4. P. 608-612.
- [6] Прудников А.П., Брычков Ю.А., Маричев О.И. Интегралы и ряды. Дополнительные главы. М.: Наука, 1986. 800 с.
- [7] Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М. Электродинамика сплошных сред. М.: Наука, 1982. 620 с.
- [8] Полюа Г., Сеге Г. Изопериметрические неравенства в математической физике. М.: Физматгиз, 1962. 334 с.
- [9] Физманас Р.Ф., Фридберг П.Ш. // ЖТФ. 1970. Т. 40. Вып. 6. С. 1327-1328.
- [10] Морс Ф.М., Фейнбах Г. Методы теоретической физики. М.: ИЛ, 1960. Т. 2. 886 с.
- [11] Сойбельман Я.С. / Сиб. мат. журн. 1984. Т. 25. № 6. С. 167-181.
- [12] Сематин А.Н., Шнейерсон Г.А. // ЖТФ. 1990. Т. 60. Вып. 10. С. 5-12.

Всероссийский научно-исследовательский институт метрологии им.Д.И.Менделеева
Санкт-Петербург

Поступило в Редакцию
10 октября 1991 г.
В окончательной редакции
15 апреля 1992 г.