

С 345с
мс-696

СООБЩЕНИЯ
ОБЪЕДИНЕННОГО
ИНСТИТУТА
ЯДЕРНЫХ
ИССЛЕДОВАНИЙ
ДУБНА

4911/2-77



12/xii-77

11 - 10845

Е.П.Жидков, Л.Л.Зиновьева, Р.В.Полякова, И.А.Шелаев

РЕШЕНИЕ НЕКОТОРОГО КЛАССА
НЕЛИНЕЙНЫХ ОБРАТНЫХ ЗАДАЧ МАГНИТОСТАТИКИ

1977

11 - 10845

Е.П.Жидков, Л.Л.Зиновьева, Р.В.Полякова, И.А.Шелаев

**РЕШЕНИЕ НЕКОТОРОГО КЛАССА
НЕЛИНЕЙНЫХ ОБРАТНЫХ ЗАДАЧ МАГНИТОСТАТИКИ**

Жидков Е.П. и др.

11 - 10845

Решение некоторого класса нелинейных обратных задач магнитостатики

Рассматривается нелинейная обратная задача магнитостатики, которая в общем виде относится к классу некорректных задач с ограничениями на параметры. Предложенный в работе метод приводит поставленную задачу к решению последовательных нелинейных уравнений с одним неизвестным, что позволяет избежать трудностей, связанных с решением систем нелинейных уравнений, к которым обычно приводятся обратные задачи. Для реализации метода на ЭВМ написана программа на языке ФОРТРАН, с помощью которой решена задача определения положения проводников в дипольном магните и величины тока в них. Рассмотренный метод может быть использован при решении задач, связанных с проектированием различных магнитных систем, в частности магнитных систем ускорителей.

Работа выполнена в Лаборатории вычислительной техники и автоматизации ОЯИИ.

Сообщение Объединенного института ядерных исследований. Дубна 1977

I. ВВЕДЕНИЕ

При проектировании магнитных систем необходимо решать обратную задачу магнитостатики, т.е. по заданному магнитному полю определять параметры источников - токи или геометрические характеристики или и то и другое одновременно.

Определение по заданному полю распределения токов в магнитной системе, геометрия которой известна, является линейной обратной задачей магнитостатики. Решение ее было рассмотрено в работе /1/.

В данной работе рассматривается решение нелинейной обратной задачи магнитостатики, когда требуемое поле необходимо создать с помощью проводников, величина тока в которых варьируется, так же как и координаты их положения, при условии, что ток во всех проводниках одинаков /элементы с железом в системе отсутствуют/.

Будем полагать, что поле задается какой-либо из своих компонент (H_x, H_y, H_z), что зависит от конкретной задачи, поэтому в дальнейшем индекс компоненты поля опускается.

II. ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ

Пусть в некоторой области S с помощью M бесконечно тонких проводников с одинаковым током I_0 надо создать поле H . В такой магнитной системе поле в любой точке пространства \vec{r} определяется соотношением вида

$$H(\vec{p}) = I_0 \sum_{i=1}^M G(\vec{r}_i, \vec{p}), \quad /1/$$

где $G(\vec{r}_i, \vec{p})$ - функция Грина, r_i - координата i -го проводника.

Требуется определить такие ток I_0 и координаты проводников \vec{r}_i , которые бы наилучшим образом обеспечили в известной области S заданное поле $H(\vec{p})$.

Функция Грина обычно нелинейна относительно координат проводников, поэтому рассматриваемая задача представляет собой нелинейную обратную задачу магнитостатики. Известно ^{/2/}, что обратные задачи обладают неустойчивым решением и поэтому относятся к классу некорректных задач. Основные принципы решения некорректных задач были предложены А.Н.Тихоновым ^{/2/} и в настоящее время интенсивно развиваются и другими авторами.

Дополнительные трудности при решении обратных задач вызывают ограничения на параметры ^{/3/}. Однако в некоторых частных случаях можно эффективно находить решение, удовлетворяющее условиям задачи. Один из таких случаев и рассматривается в данной работе.

III. МЕТОД РЕШЕНИЯ

Рассмотрим случай, когда параметром положения проводника является только одна координата, например x , причем допустимая область расположения проводников вдоль оси x известна ($x_1 \leq x_i \leq x_2, i=1 \dots M$). Если же ограничений на область нет, то их всегда можно ввести разумным образом.

При этих предположениях в соответствии с /1/ имеем /в дальнейшем фиксированные координаты в обозначениях опускаем/

$$H(p) = I \sum G(x_i, p). \quad /2/$$

$$\vec{p} \in S, x_1 \leq x_i \leq x_2.$$

Для решения поставленной задачи определим сначала непрерывное распределение плотности тока $j(x)$ в пределах допустимой области $x_1 \leq x \leq x_2$.

Математически такая задача сводится к решению уравнения Фредгольма 1-го рода

$$H(\vec{p}) = \int_{x_1}^{x_2} j(x) G(x, \vec{p}) dx \quad /3/$$

$\vec{p} \in S$

и была рассмотрена в работе /1/.

При выборе решения $j^\alpha(x) / \alpha$ - параметр регуляризации /2/ / необходимо учесть следующие условия задачи:

1/ точность вычисления поля должна быть не хуже требуемой точности эксперимента;

2/ во всем допустимом интервале $[x_1, x_2]$ функция $j^\alpha(x)$ должна сохранять знак;

3/ $|j^\alpha(x)| \leq j_{\text{доп}}$.

Предположим, что существует решение $j^\alpha(x)$, удовлетворяющее всем трем условиям.

Разобьем интервал $[x_1, x_2]$ на M подынтервалов, тогда

$$H(\vec{p}) = \sum_{i=1}^M \int_{x_{1i}}^{x_{2i}} j(x) G(x, \vec{p}) dx. \quad /4/$$

Для каждого подынтервала выполнены условия теоремы о среднем /так выбиралась функция $j^\alpha(x)$ /, поэтому

$$H(S_j) = \sum_{i=1}^M G(x_{ij}, S_j) \int_{x_{1i}}^{x_{2i}} j(x) dx, \quad /5/$$

$$j = 1 \div N,$$

где N - число точек в области S , в которых рассматривается поле, x_{ij} - точка внутри i -го интервала.

Границы подынтервалов выбираются так, чтобы

$$\int_{x_{1i}}^{x_{2i}} j(x) dx = \int_{x_{1i+1}}^{x_{2i+1}} j(x) dx = I_j. \quad /6/$$

Тогда

$$H(\vec{S}_j) = I_1 \sum_{i=1}^M G(x_{ij}, \vec{S}_j), \quad /7/$$

$j = 1 \div N.$

Из /7/ и /2/ имеем, что

$$I_1 = I_0 = \int_{x_1}^{x_2} j(x) dx / M. \quad /8/$$

Очевидно, что для различных \vec{S}_j /см. /5// существует своя точка x_{ij} , но по теореме о среднем она всегда находится внутри подынтервала $[x_{1i}, x_{2i}]$. Это означает, что искомая координата положения i -го проводника x_i /см. /2// также всегда находится внутри i -го подынтервала. Она определяется из условия минимума функционала

$$F(x_i) = \sum_{j=1}^N \int_{x_{1i}}^{x_{2i}} j(x) G(x, \vec{S}_j) dx - I_0 G(x_i, \vec{S}_j), \quad /9/$$

$$\frac{\partial F(x_i)}{\partial x_i} = \sum_{j=1}^N \left[\int_{x_{1i}}^{x_{2i}} j(x) G(x, \vec{S}_j) dx - I_0 G(x_i, \vec{S}_j) \right] \cdot \frac{\partial G(x_i, \vec{S}_j)}{\partial x_i} = 0,$$

$$x_{1i} \leq x_i \leq x_{2i}. \quad /10/$$

Таким образом, решение задачи /2/ сводится к решению M последовательных нелинейных уравнений с одним неизвестным /10/, причем границы существования решения точно известны. Уравнение /10/ может быть решено любым из известных методов.

З а м е ч а н и е 1

Выше был рассмотрен вопрос о создании поля с помощью бесконечно тонких проводников. Несложно показать, что при конечных размерах проводника решение

задачи также сводится к уравнению вида /10/, в котором везде функция Грина войдет под знак интегрирования по сечению проводника.

З а м е ч а н и е 2

Случай, когда допустимая геометрическая область размещения проводников задана в пространстве, не вызывает особых затруднений и будет рассмотрен в другой работе.

IV . П Р И М Е Р П Р А К Т И Ч Е С К О Г О И С П О Л Ь З О В А Н И Я М Е Т О Д А

С помощью рассмотренного метода была решена тестовая задача определения положения проводников в дипольном магните и величины тока в них /4,5/.

Известно /4/, что если на бесконечно длинном цилиндре распределить ток по косинусоидальному закону ($j = j_0 \cos \phi$), то во всей области внутри цилиндра компонента H_y будет представлять собой абсолютно однородное поле.

Решалась задача определения положения проводников на окружности для создания внутри окружности однородного поля.

Функция $j = j_0 \cos \phi$ удовлетворяет трем условиям в п. II. Для данной конфигурации проводников

$$H_y(x_0, y_0) = k \int_0^{2\pi} j(\phi) G_y(R, \phi, x_0, y_0) d\phi, \quad /11/$$

где k - коэффициент, зависящий от системы единиц.

$$G_y(R, \phi, x_0, y_0) = \frac{(x_0 - R \cos \phi)}{(x_0 - R \cos \phi)^2 + (y_0 - R \cos \phi)^2}. \quad /12/$$

Из /11/ и /12/ следует, что число неизвестных параметров проводчиков можно сократить в 4 раза, а поле рассматривать только в четверти области.

Полный ток на четверти окружности

$$I = j_0 \int_0^{\pi/2} \cos \phi \, d\phi = j_0, \quad /13/$$

откуда ток в одном проводнике

$$I_0 = j_0 / M. \quad /14/$$

Соотношение между уровнем поля H_y и амплитудой тока j_0 находим из условия

$$H_y(0,0) = -k \int_0^{2\pi} \frac{j_0 R \cos^2 \phi}{R^2} d\phi, \quad /15/$$

откуда

$$H_y = \frac{k\pi j_0}{R}. \quad /16/$$

Уравнение /10/ в рассматриваемом случае имеет вид

$$\begin{aligned} & \sum_{j=1}^N \int_{\phi_{1j}}^{\phi_{2j}} \frac{\cos \phi (x_j - R \cos \phi)}{(x_j - R \cos \phi)^2 + (y_j - R \sin \phi)^2} d\phi - \\ & - \frac{(x_j - R \cos \phi_i)}{M[(x_j - R \cos \phi_i)^2 + (y_j - R \sin \phi_i)^2]} \times \frac{\partial G(\phi_i)}{\partial \phi_i} = 0, \end{aligned} \quad /17/$$

где

$$\frac{\partial G(\phi_i)}{\partial \phi_i} = \frac{R \sin \phi_i [(x_0 - R \cos \phi_i)^2 + (y_0 - R \sin \phi_i)^2]}{[(x_0 - R \cos \phi_i)^2 + (y_0 - R \sin \phi_i)^2]^2} \quad /18/$$

$$\frac{2R(x_0 - R \cos \phi_i)(x_0 - R \cos \phi_i) \sin \phi_i - (y_0 - R \sin \phi_i) \cos \phi_i}{[(x_0 - R \cos \phi_i)^2 + (y_0 - R \sin \phi_i)^2]^2}$$

$$\phi_{2i} = \arcsin \left(\sin \phi_{1i} + \frac{1}{M} \right),$$

$$\phi_{1i+1} = \phi_{2i},$$

$$\phi_{11} = 0, \quad \phi_{2M} = \frac{\pi}{2}. \quad /19/$$

Уравнение /15/ решалось на ЭВМ с помощью программы, написанной на ФОРТРАНе.

На четверти окружности с радиусом $R \approx 3,5$ см определялось положение $M(M = \text{Var})$ бесконечно тонких проводников с одинаковым током, которые должны внутри окружности обеспечить однородное поле $H_y = 1$ Э. Результаты расчетов приведены в таблице.

Таблица

M , число проводников в четверти окружности	Средняя относительная точность поля для апертуры с $R = 2,3$ см (65%)	Средняя относительная точность поля для апертуры с $R = 2,3-3$ см (от 65 до 85%)
6	10^{-3}	10^{-2}
12	$10^{-3} - 10^{-4}$	$10^{-2} - 10^{-3}$
40	10^{-4}	10^{-3}
60	$10^{-4} - 10^{-5}$	$10^{-3} - 10^{-4}$
80	10^{-5}	10^{-4}

Замечание

О возможностях создания однородного поля с помощью вычисленной магнитной системы судят по относительной точности

$$\epsilon(\vec{S}_j) = \frac{H_{\text{расч.}}(\vec{S}_j) - H_{\text{теор.}}}{H_{\text{теор.}}}$$

Зная $H_{\text{теор.}}$ из /14/ и /16/ находим величину тока, одинакового для всех проводников, координаты которых, в свою очередь, определяются из /17/. Однако в результате вычислений средний уровень однородного поля, соответствующий $H_{\text{расч.}}$, немного отклоняется в ту или другую сторону от $H_{\text{теор.}}$, вследствие чего относительная точность ϵ также изменяется и уже не является критерием точности создания однородного поля данной системы. Для устранения этой погрешности необходимо ввести уточнение $H'_{\text{теор.}}$. Это можно сделать следующим образом. Уровень однородного поля $H'_{\text{теор.}}$, соответствующий $H_{\text{расч.}}$, находится из условия минимума квадратичного функционала

$$\chi^2(H'_{\text{теор.}}) = \sum_{j=1}^N |H_{\text{расч.}}(\vec{S}_j) - H'_{\text{теор.}}|^2$$

По найденному $H'_{\text{теор.}}$ судят об относительной точности однородного поля, которое можно создать рассчитанной магнитной системой

$$\epsilon'(\vec{S}_j) = \frac{H_{\text{расч.}}(\vec{S}_j) - H'_{\text{теор.}}}{H'_{\text{теор.}}}$$

IV. ВЫВОДЫ

1. В данной работе рассматривается метод решения некоторого типа нелинейных обратных задач магнитостатики, которые в общем виде относятся к классу некорректных задач с ограничениями на параметры.

Этот метод приводит задачу типа /2/ к решению M последовательных нелинейных уравнений с одним неизвестным, что позволяет избежать трудностей, связанных с решением системы нелинейных уравнений, к которым обычно приводятся обратные задачи.

2. Для реализации метода на ЭВМ написана программа на языке ФОРТРАН, с помощью которой решена задача определения положения проводников и тока в них в дипольном магните.

3. Рассмотренный метод используется при решении задач, связанных с проектированием магнитных систем ускорителей.

ЛИТЕРАТУРА

1. Жидков Е.П. и др. ОИЯИ, P9-7580. Дубна, 1973.
2. Тихонов А.Н., Арсенин В.Я. Методы решения некорректных задач. Наука, М., 1974.
3. Поляк Б.Т. Итерационные методы решения некоторых некорректных вариационных задач. В кн.: Вычислительные методы и программирование. Вып. XII. Изд-во Моск. гос. ун-та, 1969, с. 38-52.
4. Брехна Г. Сверхпроводящие магнитные системы. Мир, М., 1976.
5. ISABELLE, A Proposal for Construction of a Proton-Proton Storage Accelerator Facility. May 1976. Brookhaven National Laboratory.