## 01

# Оптимизация уравнения для вычисления коэффициента заполнения при проектировании сборок Хальбаха

© F. Balci<sup>1</sup>, A. Bingolbali<sup>1,¶</sup>, N. Dogan<sup>2</sup>, M. Irfan<sup>3</sup>

<sup>1</sup> Department of Bioengineering, Yıldız Technical University, Istanbul, Turkey

<sup>2</sup> Department of Physics, Gebze Technical University, Gebze, Turkey

<sup>3</sup> Department of Electronics Engineering, Gebze Technical University, Gebze, Turkey

<sup>¶</sup> E-mail: ab1353@gmail.com

Поступило в Редакцию 12 мая 2020 г. В окончательной редакции 10 октября 2020 г. Принято к публикации 18 октября 2020 г.

В рамках задачи магнитопорошкового и магнитно-резонансного формирования изображений проведено моделирование поля выбора (пространственно неоднородного) и поля возбуждения (пространственно однородного), создаваемых с помощью магнитов Хальбаха. В области применения структур Хальбаха ключевыми факторами являются характеристики постоянных магнитов (длина и остаточная плотность магнитного потока) и геометрические параметры сборки (фактор заполнения (*FF*), число магнитов и радиус структуры). Влияние отношения факторов заполнения на плотность магнитного потока исследовалось на схемах с четырьмя и восемью цилиндрическими магнитами. Выведено новое математическое выражение, позволяющее точно рассчитать необходимое расположение магнитов даже для случая 100% заполнения (*FF* = 1). Проведен численный расчет согласно предложенной модели, при этом точность, обеспечиваемую моделью, предложенной в литературе.

Ключевые слова: магниты Хальбаха, фактор заполнения (*FF*), магнитопорошковое формирование изображения (MPI), магнитно-резонансное формирование изображений (MRI).

DOI: 10.21883/PJTF.2021.04.50635.18453

Магнитная сборка Хальбаха представляет собой конфигурацию постоянных магнитов, обеспечивающую, с одной стороны, усиление магнитного потока, а с другой — его уменьшение вплоть до полного исчезновения. Такие двумерные схемы распределения намагниченности были впервые предложены Маллинсоном в 1971 г. [1]. Дальнейшая разработка таких схем распределения намагниченности была проведена Хальбахом [2,3], в результате чего были созданы системы многополярных постоянных магнитов, которые в течение последних десятилетий известны как сборки Хальбаха. Известны конфигурации магнитов Хальбаха линейного, кругового или сферического типа. Такие конфигурации магнитов могут создавать биполярные или многополярные магнитные поля.

Фактор заполнения [4] является одним из наиболее важных параметров магнитов Хальбаха, определяющим их эксплуатационные характеристики и применимость в различных областях (см. работы [5–15]), например в методах магнитопорошкового (MPI) и магнитнорезонансного (MRI) формирования изображений в медицинских целях. Фактор заполнения (*FF*), упоминаемый при описании конфигурации магнитов Хальбаха, представляет собой коэффициент заполнения магнитов такой системы.

Значение *FF* существенно влияет на изменение плотности магнитного потока. Целью настоящей работы является оптимизация приведенного в работе [4] уравнения для расчета фактора заполнения магнита Хальбаха, недостатком которого является отождествление диаметра магнита с длиной занимаемой им дуги. Кроме того, это уравнение подразумевает перекрытие расположенных следом друг за другом магнитов при 100% заполнении (FF = 1). Из-за этих особенностей используемое в литературе уравнение для определения FF нельзя считать корректным.

В результате развития предложенной здесь математической модели удалось построить такую конфигурацию магнитов (сборку Хальбаха), при которой коэффициент заполнения, равный 1, обеспечивается без взаимного перекрытия соседних магнитов. В работе исследуется влияние значения FF на плотность магнитного потока в системах Хальбаха с четырьмя и восемью магнитами (М). Чтобы выделить влияние именно величины FF, значения всех остальных параметров (длины, остаточной магнитной индукции, радиуса структуры) поддерживались на постоянном уровне. Оптимизация всех параметров была также проведена, и влияние их значений на характеристики сборки Хальбаха было тщательно изучено [16]. На рис. 1 представлена геометрическая схема сборки Хальбаха с четырьмя магнитами.

Радиус магнита |CP| выражается через центральный угол (*COP*), обозначенный как угол  $\alpha$ :

$$|CP| = \frac{D_m}{2} = R_s \sin(\alpha), \qquad (1)$$

где  $\frac{D_m}{2}$  — радиус магнита, а  $R_s$  — радиус сборки. Поскольку полный угол в точке *O* составляет  $2\pi = 360^\circ$ ,



**Рис. 1.** Двумерное изображение четырехмагнитной сборки Хальбаха. Радиус сборки обозначен как  $R_s$ .  $D_m$  — диаметры постоянных магнитов (M<sub>1</sub>, M<sub>2</sub>, M<sub>3</sub> и M<sub>4</sub>),  $\alpha$ — угол между касательной к магниту ( $T_m$ ) и радиусом сборки,  $r_m$  — длина дуги, перекрытой магнитом,  $s_m$  — длина дуги между магнитами.

при любом значении *FF* внешний касательный угол каждого магнита можно определить как

$$\alpha = \frac{\pi \cdot FF}{n}.$$
 (2)

В такой модели легко учитываются изменения радиусов как магнитов, так и всей сборки. Таким образом, выражение для *FF* принимает следующий вид:

$$FF = \frac{n}{\pi} \arcsin\left(\frac{D_m}{2R_s}\right). \tag{3}$$

Благодаря точному математическому представлению коэффициента *FF* проблема перекрытия соседних магнитов устраняется. В отличие от модели, принятой в литературе, данная модель не включает в себя периметр корпуса сборки (т.е.  $2\pi R_s$ ). В результате проблема совмещения магнитов при *FF* = 1 решается так, как показано на рис. 2.

В данном исследовании проведен расчет плотности магнитного потока в центре системы на примере цилиндрических сборок Хальбаха с четырьмя и восемью магнитами, поскольку именно такая конфигурация используется чаще других, особенно в случае задачи магнитопорошковой визуализации. Для систем Хальбаха, построенных на основе уравнения (3) и выражения, приведенного в литературе [4], численный расчет плотности магнитного потока был выполнен с помощью программы COMSOL Multiphysics 5.3a (COMSOL AB, Стокгольм, Швеция).

При этом значения радиуса сборки Хальбаха (12.5 cm), длины постоянного магнита (l = 50 cm) и остаточной магнитной индукции (т.е. коэффициента В<sub>г</sub> магнитов, равного 1.2 Т) поддерживались на постоянном уровне. Для оценки влияния коэффициента FF на плотность магнитного потока была проведена параметрическая оптимизация. На рис. 3 представлены результаты сравнения расчетов по новой модели с результатами использования уравнения, приведенного в литературе, причем сравнение проводилось в центральных точках геометрических систем (рис. 3). Результаты, полученные с помощью новой модели, со всей очевидностью превосходят те, которые дает уравнение, приведенное в литературе. При моделировании были заданы четыре разных значения коэффициента заполнения (0.68, 0.78, 0.88 и 1). По окончании вычислений было проведено сравнение результатов обеих моделей.

В практических приложениях фактор заполнения играет важную роль в определении зазора между магнитами, необходимого для фиксации полюсов магнитов Хальбаха в определенных точках. Неадекватность приведенного в литературе выражения становится особенно заметной в случае систем с небольшим числом магнитов, например систем Хальбаха с четырьмя и восемью магнитами, когда погрешность составляет ~ 17.6%. Однако в конфигурациях, число магнитов в которых равно или превышает 12, приведенная в литературе величина погрешности варьируется в зависимости от коэффициента заполнения в пределах 0.5-1.5%. Таким образом, различие между результатами, предоставляемыми модифицированной моделью (уравнение (3)) и старой моделью (уравнение, приведенное в литературе), значительно уменьшается при использовании большого (более 10) количества магнитов.



**Рис. 2.** Сравнительное изображение четырехмагнитной и восьмимагнитной сборок Хальбаха, рассчитанных по нашей модели (уравнение (3)) (a, b) и модели, приведенной в литературе (c, d), для случая 100% заполнения. Очевидно наличие перекрытия магнитов в случаях, представленных на частях c и d.



**Рис. 3.** Влияние значения фактора заполнения на геометрические различия между системами, смоделированными с использованием уравнения, приведенного в литературе, и нашего нового уравнения, для четырехмагнитной (4M) (*a*) и восьмимагнитной (8M) (*b*) сборки. NG — новая геометрия (сплошные линии), LT — литературные данные (штриховые линии).

Из рис. З видно, что различие между значениями плотности магнитного потока, полученными с помощью указанных двух уравнений при значениях коэффициента заполнения 0.68, 0.78 и 0.88, составляет соответственно 10.08, 13.53 и 17.61% для систем с четырьмя магнитами и 2.41, 3.18 и 4.08% для систем с восемью магнитами. Кроме того, по оптимизированному уравнению были проведены расчеты для случая FF = 1. При этом наибольшие значения плотности магнитного потока 1.154 и 0.674 Т были получены соответственно при четырех и восьми магнитах (рис. 4). Центральные области сборок Хальбаха (с четырьмя и восемью магнитами) обладают высокой степенью однородности, что имеет большое значение в таких приложениях, как MRI и МРІ. Однако с помощью уравнения, приведенного в литературе, спроектировать сборку Хальбаха с наибольшим (равным 1) коэффициентом FF не представляется возможным.

В настоящей работе было обнаружено, что недостаток (погрешность) приведенного в литературе уравнения порождает погрешность порядка 17% для четырехмагнитной системы Хальбаха и 4% для восьмимагнитной. Другими словами, было показано, что для четырехмагнитной системы Хальбаха предложенная здесь численная модель обеспечивает примерно на 17% лучшую точность определения плотности магнитного потока. Разработанная нами новая формула (уравнение (3)) позволяет избавиться от перекрытия соседних магнитов в случае максимального коэффициента заполнения (FF = 1) и в случае наибольшей плотности магнитного потока. Таким



**Рис. 4.** Двумерные изображения плотности магнитных потоков для четырехмагнитной (4М) и восьмимагнитной (8М) геометрии для приложений с использованием однородного магнитного поля при 100% заполнении. *а* — значение 1.154 Т получено в центре четырехмагнитной сборки, *b* — значение 0.674 Т получено в центре восьмимагнитной сборки.

образом, результаты данного исследования позволяют устранить погрешность и другие недостатки модели, задаваемой приведенным в литературе уравнением.

#### Финансирование работы

Финансовая поддержка работы осуществлялась Советом по научно-техническим исследованиям Турции (Scientific and Technological Research Council of Turkey) (грант TUBITAK 115E776&115E777).

#### Конфликт интересов

Авторы заявляют, что у них нет конфликта интересов.

### Список литературы

- [1] J.C. Mallinson, IEEE Trans. Magn., 9 (4), 678 (1973).
- [2] K. Halbach, IEEE Trans. Nucl. Sci., 26 (3), 3882 (1979).
- [3] K. Halbach, Nucl. Instrum. Meth., 169 (1), 1 (1980).
- [4] M.W. Vogel, A. Giorni, V. Vegh, R. Pellicer-Guridi, D.C. Reutens, PLoS ONE, 11 (6), e0157040 (2016).
- [5] K. Turek, P. Liszkowski, J. Magn. Res., 238, 52 (2014).
- [6] C.W. Windt, H. Soltner, D. van Dusschoten, P. Blümler, J. Magn. Res., 208 (1), 27 (2011).
- [7] S. Anferova, V. Anferov, J. Arnold, E. Talnishnikh, M.A. Voda, K. Kupferschläger, B. Blümich, Magn. Res. Imaging, 25 (4), 474 (2007).
- [8] C.Z. Cooley, J.P. Stockmann, B.D. Armstrong, M. Sarracanie, M.H. Lev, M.S. Rosen, L.L. Wald, Magn. Res. Med., 73 (2), 872 (2015).
- [9] C.Z. Cooley, M.W. Haskell, S.F. Cauley, C. Sappo, C.D. Lapierre, C.G. Ha, L.L. Wald, IEEE Trans. Magn., 54 (1), 5100112 (2018).
- [10] J. Konkle, P. Goodwill, S. Conolly, in *Medical imaging* 2011: biomedical applications in molecular, structural, and functional imaging, Proc. SPIE, **7965**, 79650X (2011).
- [11] M. Weber, J. Beuke, A. von Gladiss, K. Gräfe, P. Vogel, V.C. Behr, T.M. Buzug, Int. J. Magn. Part. Imaging, 4 (2), 1811004 (2018).
- [12] H. Bagheri, C.A. Kierans, K.J. Nelson, B.A. Andrade, C.L. Wong, A.L. Frederick, M.E. Hayden, in 5th Int. Workshop on magnetic particle imaging (IWMPI) (IEEE, 2015), p. 1-1.
- [13] P. Babinec, A. Krafčík, M. Babincová, J. Rosenecker, Med. Biol. Eng. Comput., 48 (8), 745 (2010).
- [14] A. Sarwar, A. Nemirovski, B. Shapiro, J. Magn. Magn. Mater., 324 (5), 742 (2012).
- [15] H. Soltner, P. Blümler, Concepts Magn. Res. A, 36A (4), 211 (2010).
- [16] F. Balcı, *Master thesis* (Yıldiz Technical University, Istanbul, Turkey, 2020).