УДК 666.3:546.45-31.001.5

# **Impedance Spectroscopy (BeO+TiO<sub>2</sub>)-Ceramics** with Additive of TiO<sub>2</sub> Nanoparticles

## Anatoliy A. Lepeshev, Alexandr V. Pavlov\* and Nikolai A. Drokin\* Siberian Federal University 79 Svobodny, Krasnoyarsk, 660041, Russia Institute of Physics L.V. Kirensky SB RAS

50/38 Akademgorodok, Krasnoyarsk, 660036, Russia

Received 13.03.2019, received in revised form 25.03.2019, accepted 10.04.2019

The present study is aimed at obtaining electrically conductive two-component ceramics based on BeO with the addition of micro and nanocrystalline  $TiO_2$  powder. The ceramics of the composition  $(BeO+TiO_2)$  is used in radio-electronic equipment as effective absorbers of microwave radiation and in other areas of modern electronics.

The nature of the appearance of electrical conductivity and absorption of the microwave field in  $(BeO+TiO_2)$  ceramics has not been completely established. The impedance spectroscopy method for the first time investigated the electrical and dielectric characteristics of this ceramics in the frequency range from 100 Hz to 100 MHz, depending on the presence of micro and nano-sized TiO<sub>2</sub> phases in the composition of the BeO ceramics. It was established that the static resistance of ceramics with the addition of titanium oxide nanopowder is significantly reduced compared with the resistance of the original ceramics with TiO<sub>2</sub> micropowder. It is shown that the real and imaginary components of the dielectric constant of the studied ceramics increase to abnormally large values when the frequency of the effective electric field decreases, and in the high frequency range  $f \ge 10^8$  Hz, the process of dielectric relaxation begins, leading to an increase in the dielectric loss tangent. The dielectric characteristics of these ceramic samples under conditions of blocking through conduction are determined.

Keywords:  $(BeO+TiO_2)$ -ceramics, microstructure, electrophysical properties, impedance, frequency dependence, dielectric permeability, dielectric loss tangent.

Citation: Lepeshev A.A., Pavlov A.V., Drokin N.A. Impedance spectroscopy (BeO+TiO<sub>2</sub>)-ceramics with additive of  $TiO_2$  nanoparticles, J. Sib. Fed. Univ. Eng. technol., 2019, 12(3), 366-380. DOI: 10.17516/1999-494X-0144.

<sup>©</sup> Siberian Federal University. All rights reserved

This work is licensed under a Creative Commons Attribution-NonCommercial 4.0 International License (CC BY-NC 4.0).

<sup>\*</sup> Corresponding author E-mail address: Alexandr\_Pavlov\_1988@mail.ru

# Импедансная спектроскопия (BeO+TiO<sub>2</sub>)-керамики с добавкой наночастиц TiO<sub>2</sub>

### А.А. Лепешев, А.В. Павлов, Н.А. Дрокин

Сибирский федеральный университет Россия, 660041, Красноярск, пр. Свободный, 79 Институт физики им. Л.В. Киренского СО РАН Россия, 660036, Красноярск, Академгородок, 50/38

Настоящее исследование направлено на получение электропроводной двухкомпонентной керамики на основе BeO с добавками микро- и нанокристаллического порошка TiO<sub>2</sub>. Керамика состава (BeO+TiO<sub>2</sub>) находит применение в радиоэлектронной технике в качестве эффективных поглотителей CBY-излучения и в других областях современной электроники.

Природа возникновения электрической проводимости и поглощения СВЧ-поля в (BeO+TiO<sub>2</sub>)керамике окончательно не установлена. Методом импедансной спектроскопии впервые исследованы электрические и диэлектрические характеристики данной керамики в диапазоне частот от 100 Hz до 100 MHz в зависимости от присутствия в составе керамики BeO микро- и наноразмерной фазы TiO<sub>2</sub>. Установлено, что статическое сопротивление керамики с добавкой нанопорошка оксида титана существенно уменьшается по сравнению с сопротивлением исходной керамики с микропорошком TiO<sub>2</sub>. Показано, что действительная и мнимая компоненты диэлектрической проницаемости исследуемых керамик возрастают до аномально больших величин при понижении частоты действующего электрического поля, а в области высоких частот  $f \ge 10^8$  Hz начинается процесс диэлектрической релаксации, приводящий к росту тангенса угла диэлектрических потерь. Определены диэлектрические характеристики данных образцов керамик в условиях блокирования сквозной проводимости.

Ключевые слова: (BeO+TiO<sub>2</sub>)-керамика, микроструктура, электрофизические свойства, импеданс, частотная зависимость, диэлектическая проницаемость, тангенс угла диэлектрических потерь.

#### Введение

В последнее время большое внимание уделяется синтезу и исследованию нанофазных высокотемпературных керамик с повышенной плотностью, теплопроводностью, особыми структурными и электрофизическими свойствами полезными для электронной техники и приборостроения [1-6]. Особый интерес представляет керамика на основе оксида бериллия ВеО, электрофизические характеристики которой могут претерпевать существенные изменения при добавлении в состав керамики микропорошка диоксида титана  $TiO_2$  в количестве от 5 до 40 мас. %. [2, 4-6]. Такая керамика используется в приборах электронной техники большой мощности в качестве материала поглотителя рассеянного СВЧ-излучения. Влияние добавок нанопорошка на свойства (BeO+TiO<sub>2</sub>)-керамики обусловлены многими факторами, но в первую очередь ее электропроводностью. В исходном состоянии керамика BeO обладает высокой температурой плавления, ~ 2820 K, высокой теплопроводностью (280-320 W/m·K) и относится к классу диэлектриков с шириной запрещенной зоны около 10,8 эВ с объемным удельным сопротивлением  $\rho \sim 10^{15}$  Ohm·cm, при температуре 300 K [3]. Диэлектрическая проницаемость

чистой керамики BeO имеет величину  $\varepsilon = 6,9-7,2$ , а диэлектрические потери на частоте 1 MHz не превышают значения tg $\delta = 3 \cdot 10^{-4}$ .

При синтезе керамики, в состав которой добавляется диоксид титана  $TiO_2$ , происходит изменение ее плотности в диапазоне 2,8–3,2 g/cm<sup>3</sup> и уменьшение теплопроводности в диапазоне 150–65 W/(m·K) [4]. Если после спекания провести дополнительное прокаливание керамики в восстановительной атмосфере углекислого газа при 1650 К в течение 1,5-2 ч, то полученные образцы становятся электропроводными с удельной проводимостью в пределах от 8·10<sup>-8</sup> до 4·10<sup>-1</sup> (Ohm·cm)<sup>-1</sup>[5]. Аналогичное возрастание проводимости происходит и при непосредственном спекании порошков BeO и TiO<sub>2</sub> в вакууме в печах с графитовой футеровкой и графитовыми нагревателями в диапазоне температур 1723-1813 К [6]. Термообработка керамики в графитовой засыпке в атмосфере углекислого газа также приводит к возрастанию проводимости и способности поглощать CBЧ-излучение в гигагерцовом диапазоне частот [7, 8].

Оксид бериллия низкотемпературной модификации  $\alpha$ -ВеО в обычных условиях кристаллизуется в структуре типа вюрцита, образованной плотной гексагональной упаковкой ионов кислорода с тетраэдрическими и октаэдрическими пустотами [9]. Ионы бериллия занимают половину тетраэдрических пустот и формируют гексагональную подрешетку. TiO<sub>2</sub> принадлежит к классу оксидов переходных металлов и имеет несколько модификаций, в данном случае рутил, который обладает тетрагональной кристаллической структурой. Валентная зона TiO<sub>2</sub> образована внешними *p*-электронами кислорода, а дно зоны проводимости – преимущественно возбужденными ионами титана [10]. Особое значение для электронных свойств диоксида титана, именно рутильной модификации, является наличие частично восстановленного титана (Ti<sup>3+</sup>), уровень которого расположен на ~ 0,2–0,8 эВ ниже дна зоны проводимости. Наличие Ti<sup>3+</sup> определяет и проводимость получаемого оксида титана, удельное сопротивление которого уменьшается от величины  $10^4$ – $10^7 \Omega \cdot$ см до  $10^2 \Omega \cdot$ см [12].

При спекании BeO+TiO<sub>2</sub> в печах с углеродными нагревателями или в восстановительной среде монооксида углерода, вероятно, происходит внедрение углерода во внутреннюю область керамики, который также может влиять на величину проводимости керамики. По результатам рентгеновской фотоэлектронной спектроскопии [13] установлено, что на границах между кристаллитами BeO в присутствии микро- или наночастиц TiO<sub>2</sub> могут возникать пока не установленые соединения, обладающие как проводящими, так и диэлектрическими свойствами.

Электрофизические свойства данных керамик практически еще не изучены. Вполне вероятно, что проводящие прослойки, возникающие на поверхности керамических кристаллитов, приводят к сложным траекториям движения носителей тока, которые могут зависеть от частоты и величины приложенного к образцу переменного электрического поля. Не исключено, что подвижные заряды могут накапливаться на границах отдельных кристаллитов и это может способствовать появлению внутренних неоднородных электрических полей, усложняющих процессы движения и релаксации носителей тока. Основной задачей настоящей работы является отработка технологии изготовления экспериментальных образцов керамики состава BeO с добавками микро- и нанокристаллической фазы TiO<sub>2</sub> с целью изучения их влияния на процессы электропереноса и поляризацию данных керамик методом измерения электрического импеданса в диапазоне частот от 100 Hz до 100 MHz.

#### Особенности получения и введение наночастиц TiO<sub>2</sub>

В качестве исходного образца двухкомпонентной керамики использовался образец состава BeO+30 мас. % TiO<sub>2</sub>. Для изготовления такой керамики применяется обожженный порошок оксида бериллия со средним размером кристаллитов 5 мкм и микронный порошок диоксида титана ТУ 6-10-727-78 с таким же размером частиц. В микронный порошок добавляли 1 мас. % нанодисперсного порошка TiO<sub>2</sub>, полученного на плазмохимическом реакторе низкого давления, для синтеза наноматериалов, разработка кафедры ЮНЕСКО «Новые материалы и технологии» СФУ, г. Красноярск [14].

На рис. 1*а, б* изображена типичная микрофотография наночастиц. Порошок представляет собой смесь агломерированных частиц неправильной формы размером от 5 до 10 нм. Встречаются образования размером до 15 нм, что, по-видимому, является агломератами более мелких частиц. Форма всех частиц, как правило, близка к сферической. Исследование гранулометрического состава показало, что полученный нанопорошок имеет логарифмически нормальный характер распределения со средним размером частиц – 10 нм. Отклонение от среднего размера составляет не более 30 %.

Методом дифракции электронов в выбранной области была получена информация о кристалличности наночастиц (рис. 16). На дифракционной картине видны пятна, а также размытые кольца, которые указывают на характеристику кристалличности наноматериалов.

Получали образцы BeO керамики с добавкой 30 мас. % порошка TiO<sub>2</sub>, имеющего микронные размеры, и керамики BeO+20 мас. % TiO<sub>2</sub> микронного размера, в который дополнительно вводили 1 мас. % нанопорошка TiO<sub>2</sub>.

Исходные компоненты шихты  $BeO+TiO_2$  перемешивали в специально разработанном реакторе импеллерного типа, в дистиллированной воде в условиях непрерывного барботирования сжатым воздухом. Экспериментальная установка представляет собой цилиндрическую, вертикально расположенную емкость из нержавеющей стали на жестком основании, внутри которой установлен вал с лопастями, в процессе вращения которого происходит перемешивание шихты (рис. 2).

Электродвигатель 1 приводит во вращение вал с лопастями 3, который осуществляет перемешивание компонентов шихты 4 с дистиллированной водой в соотношении 1:2. В про-



Рис. 1. Микрофотография полученных наночастиц  $TiO_2$  и выбранная область дифракции электронов Fig. 1. Micrograph of the obtained  $TiO_2$  nanoparticles and the selected region of electron diffraction



Рис. 2. Фотография и принципиальная схема работы реактора Р-60. 1 – электродвигатель; 2 – канал подачи сжатого воздуха; 3 – вал с лопастями; 4 – шихта; 5 – подача сжатого воздуха для барботирования шихты; 6 – сливное отверстие

Fig. 2. Photograph and schematic diagram of the operation of the reactor R-60. 1 - electric motor; 2 - compressed air supply channel; 3 - shaft with blades; 4 - charge; 5 - compressed air supply for bubbling the charge; 6 - drain hole

цессе работы реактора для более эффективного перемешивания шихты в его объем непрерывно подается сжатый воздух 5 под давлением 0,2 – 0,5 кгс/см<sup>2</sup>.

Далее, были приготовлены шликерные массы на основе органической связки: воск, парафин, олеиновая кислота, из расчета потерь при прокаливании (ППП) 9,5 %. Воск-парафиновая связка закладывалась в соотношении (масс. %): парафин – 82 %; воск – 15 %; олеиновая кислота – 3 %. Работы по формованию заготовок проводили на установке длинномерного литья термопластичных шликеров. После операции выжига органической связки и спекания образцов в графитовой засыпке с использованием форвакуумной печи с углеродными нагревателями образцы шлифовали алмазным инструментом. Технология получения обоих типов образцов (BeO+TiO<sub>2</sub>)-керамики с микронным порошком TiO<sub>2</sub> и с добавлением нанопорошка диоксида титана одна.

Оптимальный температурный режим спекания подбирали по максимальному значению кажущейся плотности и размеру кристалла. Нагрев печи производили с шагом по 373 К в час в интервале температур 1753-1813 К, выдержка при максимальной температуре 1 ч, охлаждение до 1473 К под нагрузкой, далее естественное охлаждение. Изменение плотности полученных образцов в зависимости от температуры приведено на рис. 3.

С увеличением температуры спекания прямо пропорционально возрастает плотность образцов. При достижении температуры 1803 К наблюдается максимальная плотность (3,2 г/см<sup>3</sup>) у образцов с микропорошком TiO<sub>2</sub>. Дальнейшее увеличение температуры спекания этих образцов приводит к снижению их плотности. Это согласуется с данными работы [15], где показано, что введение в керамику BeO микропорошка диоксида титана TiO<sub>2</sub> в количестве 5, 10, 20 и 30 мас. % в одинаковых термодинамических условиях в процессе спекания сопровождается ростом значений плотности от 2,8; 2,88; 2,99 и 3,2 г/см<sup>3</sup> соответственно. В образцах с добавлением 1 мас. % нанопорошка TiO<sub>2</sub> в состав BeO+20 мас. % микронного TiO<sub>2</sub> максимальная плотность образцов не превышала значения 3,12 г/см<sup>3</sup>. Для достоверности полученного результата по



Рис. 3. Зависимость кажущейся плотности от температуры спекания образцов BeO+30 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм) и BeO+20 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм)+1 мас. % TiO<sub>2</sub>(нано)

Fig. 3. Dependence of apparent density on sintering temperature of BeO + 30 wt. % TiO<sub>2</sub> ( $\mu$ m) and BeO + 20 wt. % TiO<sub>2</sub> ( $\mu$ m) + 1 wt. % TiO<sub>2</sub> (nano) samples



Рис. 4. Микроструктура исследуемых образцов. Светлые структурные элементы –  $TiO_2$ , темные – BeO: *a* – BeO + 30 мас. %  $TiO_2(MKM)$ ; *b* – BeO+20 мас. %  $TiO_2(MKM)$ +1 мас. %  $TiO_2(HaHO)$ 

Fig. 4. Microstructure of the studied samples. Light structural elements –  $TiO_2$ , dark – BeO: a – BeO + 30 wt. %  $TiO_2$  ( $\mu$ m); b – BeO + 20 wt. %  $TiO_2$  ( $\mu$ m) + 1 wt. %  $TiO_2$  (nano)

определению закрытой плотности керамических образцов в зависимости от температуры спекания анализ плотности проводили на десяти различных образцах из одной и той же партии. Среднеквадратичное отклонение измеренных значений плотности не превышало 1 %. Микроструктуру экспериментальных образцов исследовали на растровом (сканирующем) электронном микроскопе с приставкой энергодисперсионного микроанализа JSM-6390LV. Результаты микроанализа представлены на рис. 4.

Исследования микроструктуры композиционной керамики состава BeO+30 мас. %  $TiO_2(MKM)$  показывают, что она представляет собой механическую смесь с достаточно крупными включениями  $TiO_2$  (рис. 4*a*). В структуре наблюдается неравномерное распределение микрокристаллов  $TiO_2$  с образованием достаточно крупных скоплений, до 30 мкм. При этом структурные элементы  $TiO_2$  стремятся к более округлой форме, также наблюдаются области сгруппированных кристаллов. В образцах керамики с добавкой наночастиц (рис. 4*b*) структурные элементы  $TiO_2$  имеют значительно меньшие размеры, не более 10 мкм, наблюдаются

тонкие и вытянутые фрагменты. По-видимому, нанопорошок заполняет пустоты между кристаллами BeO, смачивая их и растекаясь по поверхности. Расплав ограничивает скорость рекристаллизации микрокристаллов BeO.

Далее производили сравнение электрофизических свойств керамики (BeO+30 мас. % TiO<sub>2</sub>), где диоксид титана имел микронные размеры и керамики BeO+20 мас. % TiO<sub>2</sub> микронного размера с добавкой 1 мас. % нанопорошка TiO<sub>2</sub>.

#### Импедансная спектроскопия экспериментальных образцов

Измерения частотной зависимости импеданса полученных образцов керамики проводили на анализаторе спектров AgilentE 5061B в диапазоне частот от 10 Hz до 100 MHz. Сущность данного метода заключается в определении электрофизических характеристик композитных материалов в зависимости от частоты переменного напряжения, подаваемого на электроды, между которыми находится образец. Измерение модуля импеданса |Z| основано на определении мгновенных значений переменного тока, текущего через образец. Одновременно фиксируется и сдвиг фазы между током и напряжением [16].

Для измерений импедансных характеристик полученных керамик на торцевые поверхности образцов диаметром 7,0<sub>-0,1</sub> и толщиной 1,0<sub>-0,1</sub> мм прикатывался тонкий ( ~ 0,2 мм) слой индия, который прижимался к поверхностям образца миниатюрной струбциной для обеспечения стабильного контакта на постоянном и переменном токе. С помощью игольчатых штырей подготовленная ячейка с керамикой подключалась к измерителю импеданса и проводилась регистрация на электронный носитель частотной зависимости импеданса |Z| и угла сдвига фазы ( $\varphi$ ) между током и напряжением. Затем рассчитывались частотные зависимости действительной ( $Z' = |Z| Cos \varphi$ ) и мнимой ( $Z'' = |Z| Sin \varphi$ ) компонент импеданса, которые позволяют определять основные комплексные электрофизические характеристики исследуемого материала.

На рис. 5 приведены результаты измерения частотной зависимости модуля импеданса |Z|(f) и угла сдвига фазы  $\varphi(f)$  между током и напряжением для двух подготовленных образ-



Рис. 5. Частотные зависимости модуля импеданса Z(l) и угла сдвига фазы  $\varphi(2)$  (белые маркеры) для двух образцов керамики: a - c микропорошком  $TiO_2$ ; b - y образцов с микронным порошком с добавкой 1 мас. % нанопорошка  $TiO_2$ 

Fig. 5. Frequency dependences of the impedance modulus Z (I) and phase angle угла (2) (white markers) for two ceramic samples: a – with TiO<sub>2</sub> micropowder, b – for samples with micron powder with the addition of 1 wt. % TiO<sub>2</sub> nanopowder

цов керамики следующего состава: (*образец a*) BeO+30 мас. % TiO<sub>2</sub> с размером зерна TiO<sub>2</sub> и (*образец b*) состава BeO+20 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм)+1 мас. % TiO<sub>2</sub> нанопорошка с размером зерна 30-50 нм.

Сплошные линии – результат аппроксимации импедансных спектров с помощью эквивалентных электрических схем (рис. 6). На графиках рис. 6 видно, что для образца (*a*) модуль импеданса в области низких частот  $f \sim 10^3$  Hz имеет значение  $|Z| \sim 4,3$  к $\Omega$  и с возрастанием частоты до  $f \sim 10^8$  Hz монотонно уменьшается до значения 3,6  $\Omega$ . Фазочастотная характеристика керамики начинается почти с нуля, так как на низких частотах через образец протекает лишь действительная компонента тока, определяемая статическим сопротивлением материала. При увеличении частоты электрического поля появляется реактивная (емкостная) составляющая тока, поэтому фазовый угол увеличивается до значения  $\varphi = -82^\circ$  на частоте  $10^6$  Hz (рис. 5*a*). С дальнейшим ростом частоты вновь происходит уменьшение фазы до значений  $\varphi \approx -47^\circ$  на частоте  $10^8$  Hz.

Как следует из данных рис. 5b, для керамики, содержащей наночастицы TiO<sub>2</sub>, низкочастотные значения модуля импеданса существенно уменьшились и составляют величину  $|Z| = 830 \Omega$ . Фазовый угол на частотах  $f < 10^3$  Hz практически равен нулю, однако на частотах  $f > 10^5$  Hz характер поведения модуля импеданса |Z|(f) и фазы  $\varphi(f)$  почти идентичен предыдущему образцу.

В методе импеданса для анализа резистивно-емкостных свойств исследуемых веществ и для понимания происходящих в них электрофизических процессов принято использовать метод построения подходящих электрических схем, импеданс которых согласуется с экспериментом. Различные радиотехнические элементы этих схем могут моделировать не только внутреннюю часть образца, но также поверхностные свойства и даже возникающий в некоторых случаях интерфейс вблизи электрических контактов. Для данных образцов керамики с помощью специальной программы *EISA-analizer* были подобраны наиболее подходящие эквивалентные схемы, показанные на рис. 6*a*, *b*.

Результаты численной аппроксимации импедансных спектров с помощью этих эквивалентных схем обозначены на рис. 5*a*, *b* сплошными линиями.

Как видим, обе схемы содержат обычные радиотехнические элементы *R*-сопротивление и *C*-емкость. В этих схемах присутствует линейно зависимый параметр, искусственный элемент постоянной фазы (*CPE*), который в некоторой степени отражает электрические свойства самых



Рис. 6. Эквивалентные схемы для образцов: a - BeO+20 мас. % TiO<sub>2</sub>+1 мас. % нано TiO<sub>2</sub>; b - BeO+30 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм)

Fig. 6. Equivalent schemes for samples: a - BeO + 20 wt.  $\% TiO_2 + 1$  wt. % nano TiO<sub>2</sub>; b - BeO + 30 wt.  $\% TiO_2$  (µm)

разных структурно неоднородных материалов. Импеданс (*Z*<sub>*CPE*</sub>) этого элемента записывается в следующем виде:

$$Z_{CPE} = \frac{1}{A(i\omega)^n} = \frac{1}{A\omega^n} \left[ \cos\left(\eta \frac{\pi}{2}\right) - i\sin\left(\eta \frac{\pi}{2}\right) \right],\tag{1}$$

где A – числовой множитель;  $\Omega$  – круговая частота; i – мнимая единица;  $\eta$  – показатель степени, определяющий характер частотной зависимости импеданса ( $-1 \le \eta \le 1$ ) [17]. Элемент *СРЕ* имеет как действительную, так и мнимую компоненту. Для целых значений  $\eta = 1, 0, -1$  элемент *СРЕ* вырождается до обычных *C*-, *R*-, *L*-элементов. Дробные значения показателя степени  $\eta < 1$  формально характеризуют кластерную структуру материала.

Наиболее простая электрическая схема для керамики с нанопорошком TiO<sub>2</sub> (рис. 5*a*), содержит всего три элемента: сопротивление  $R_1 = 2,9 \Omega$ ,  $R_2 = 827 \Omega$  и элемент  $CPE_1$  с числовым множителем  $A_0 = 5,32 \cdot 10^{-9}$  и показателем степени близким к единице  $\eta = 0,92$ . Меньшее количество сопротивлений в схеме для нанофазного образца, как будет показано далее, способствует увеличению удельной проводимости, тангенса угла диэлектрических потерь и диэлектрической проницаемости. Можно отметить, что сопротивление  $R_2$  практически совпадает по величине с низкочастотным импедансом данной керамики  $|Z| = 830 \Omega$  и естественно моделирует статическое сопротивление керамики. Сопротивление  $R_1 = 2,9 \Omega$  в области радиочастот остается практически незамеченным, однако с ростом частоты, когда импеданс образца уменьшается, это сопротивление вносит ощутимый вклад в формирование импедансного спектра. В частности, именно это сопротивление в области высоких и, возможно, сверхвысоких частот приводит к наблюдаемому в спектре импеданса уменьшению фазы протекающего через образец переменного тока. Результаты численной аппроксимации экспериментально измеренного спектра импеданса данной керамики с помощью эквивалентной схемы обозначены на рис. 5*b* сплошными линиями. Как видно совпадение расчета с экспериментом вполне удовлетворительное.

Для образца керамики с микропорошком TiO<sub>2</sub>, частотная зависимость импеданса приведена на рис. 5*a*, а эквивалентная схема показана на рис. 6*b*. Эта схема более сложная и помимо элемента  $CPE_2$  содержит две параллельные цепи, одна из которых состоит из сопротивления  $R_4 = 4300 \ \Omega$ , моделирующего статическое сопротивление керамики. Вторая цепь образована последовательно включенными элементами  $C_2 = 2,9\cdot10^{-8} F$  и  $R_5 = 4 \ \Omega$ , которые формируют импедансные характеристики в области средних частот. Элемент  $CPE_2$  имеет числовой множитель  $A_0 = 2,9\cdot10^{-8}$  и показатель степени n = 0,72. Этот показатель степени означает, что элемент  $CPE_2$  можно трактовать как частотно-зависимую емкость и одновременно как частотно-зависимое сопротивление. Резистор  $R_3$ , как и для предыдущего образца, служит для моделирования высокочастотных электрических потерь. Для моделирования импеданса в дециметровом и сантиметровом диапазонах длин волн может потребоваться введение дополнительных элементов.

Кластерная структура этих проводящих керамик, несомненно, отражается и на таких электрофизических характеристиках материала, как удельная проводимость и диэлектрическая проницаемость. По экспериментально измеренным спектрам импеданса проводился расчет действительной и мнимой компонент удельной проводимости (σ', σ") и диэлектрической проницаемости (ε', ε") в соответствии со следующими формулами:

$$\sigma'(\omega) = Y'(\omega)\frac{d}{S} = \frac{Z'(\omega)}{|Z(\omega)|^2}\frac{d}{S}; \quad \sigma''(\omega) = Y''(\omega)\frac{d}{S} = \frac{-Z''(\omega)}{|Z(\omega)|^2}\frac{d}{S}; \tag{2}$$

$$\varepsilon'(\omega) = \frac{-Z''(\omega)d}{\varepsilon_0 \omega |Z(\omega)|^2 S}; \quad \varepsilon''(\omega) = \frac{Z'(\omega)d}{\varepsilon_0 \omega |Z(\omega)|^2 S},$$
(3)

где  $Y'(\omega)$  и  $Y''(\omega)$  – действительная и мнимая компоненты адмиттанса керамики; d – толщина пластины исследуемой керамики; S – площадь контактов измерительной емкостной ячейки;  $\varepsilon_0$  – диэлектрическая проницаемость вакуума [18]. Частотные зависимости действительной и мнимой компонент проводимости приведены на рис. 7a, b.

Как видим, на рис. 7 в области низких частот  $f \le 10 - 10^5$  Hz действительная компонента проводимости (1) этих образцов мало зависит от частоты и составляет величину  $5.1 \cdot 10^{-3} \Omega^{-1} \cdot m^{-1}$ (образец *a*) и 2,7·10<sup>-2</sup>  $\Omega^{-1}$ ·m<sup>-1</sup> (образец *b*). Однако в интервале частот  $f \sim 10^4 - 10^8$  Hz действительная компонента проводимости обоих образцов монотонно возрастает более чем на два порядка. Мнимая компонента проводимости (2) σ"(ω) обоих образцов керамик в логарифмических координатах возрастает с увеличением частоты почти линейно и определяется величиной их эффективной емкости  $\sigma''(\omega) = \omega \cdot C$ . Однако при подходе к частоте  $f \sim 100$  MHz имеется тенденция к отклонению от линейности в связи с появлением высокочастотной дисперсии диэлектрической проницаемости образцов и их емкости. Тангенс угла потерь (3) для образца с микронным порошком TiO<sub>2</sub> (рис. 7*a*) минимален на частоте  $f \sim 1$  MHz (*a*), где реактивная компонента проводимости кривая (2) преобладает над активной компонентой (1). Максимум тангенса угла потерь для этой керамики (3) выявляется при подходе к частоте  $f \sim 100 \text{ MHz}$  и достигает значения – 1.0. На этой частоте активная компонента проводимости (1) становится сравнимой с реактивной компонентой (2), рис 7а. В образце с нанопорошком (рис. 7b) максимум угла потерь (3), вероятно, находится на частотах f > 100 MHz и на этой частоте имеет значение – 1,5.

Для выяснения возможных причин возрастания активной компоненты проводимости с ростом частоты осуществлялась численная аппроксимация электрических спектров, приведенных на рис. 7*a*, *b* с помощью хорошо известного универсального соотношения:



Рис. 7. Частотная зависимость действительной о' (1) и мнимой о'' (2) компонент удельной проводимости. На правой оси приведена частотная зависимость тангенса угла диэлектрических потерь (3), *tg*δ. *a* – образец состава BeO+30 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм); *b* – образец состава BeO+20 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм)+1 мас. % TiO<sub>2</sub>(нано)

Fig. 7. Frequency dependence of real  $\sigma'$  (1) and imaginary  $\sigma''$  (2) conductivity components. On the right axis shows the frequency dependence of the tangent of dielectric loss angle (3), tg\delta. *a* – a sample of the composition BeO + 30 wt. % TiO<sub>2</sub> (µm); *b* – sample of BeO + 20 wt. % TiO<sub>2</sub> (µm) + 1 wt. % TiO<sub>2</sub> (nano)

$$\sigma'(\omega) = \sigma_{dc} + a \cdot \omega^s, \tag{4}$$

где  $\sigma_{dc}$  – стационарное значение проводимости, a – численный коэффициент и s – показатель степени  $0 < s \le 1$  [19]. Для образца с микропорошком TiO<sub>2</sub> (рис. 6b) был получен показатель степени s = 0,94, который близок к единице и указывает на проводимость, которая осуществляется перетеканием носителей тока от одного проводящего массива к другому. Однако формальное значение s < 1 может говорить о присутствии «прыжковой» проводимости, возникающей либо внутри кластеров, либо между ними. Такая проводимость возможна при наличии ионов титана с различной валентностью. Возможность существования обмена валентностью между гомологическими сериями оксидов TiO с участием вакансий по кислороду рассматривалась в работе [20].

При аппроксимации проводимости образца с нанопорошком  $TiO_2$  (рис. 6a) по формуле (4) показатель степени достигает величины s = 1,96, что полностью исключает прыжковую проводимость. Сквозная проводимость этой керамики, по-видимому, реализуется за счет перетекания или туннелирования носителей заряда между проводящими участками на поверхности наночастиц  $TiO_2$ . В то же время могут возникать и отдельные проводящие островки, которые изолированы друг от друга. В этом случае на низкой частоте происходит смещение зарядов к границам этих островков, что сопровождается увеличением степени локальной поляризации и увеличением действительной компоненты диэлектрической проницаемости. С ростом частоты смещение зарядов начинает отставать от внешнего поля по фазе и возникает дополнительная релаксационная компонента тока, которая дает увеличение показателя степени в выражении (4) почти до s = 2 и приводит к возрастанию диэлектрических потерь.

Частотные зависимости действительной и мнимой компонент диэлектрической проницаемости исследуемых образцов изображены на рис. 8*a*, *b*.

Отметим, что наблюдаемые огромные значения компонент диэлектрической проницаемости в области низких частот часто возникают в самых различных структурно-неоднородных материалах с проводящими кластерами из-за накопления зарядов на границах кластеров. Электрическое поле этих зарядов экранирует внешнее поле внутри образца, и это воспринимается



Рис. 8. Частотная зависимость действительной є' (1) и мнимой є'' (2) компонент диэлектрической проницаемости: a) – образец состава BeO+30 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм); b) – образец состава BeO+20 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм)+1 мас. % TiO<sub>2</sub>(нано)

Fig. 8. Frequency dependence of real  $\varepsilon'$  (1) and imaginary  $\varepsilon''$  (2) components of dielectric constant: *a*) – a sample of the composition BeO + 30 wt. % TiO<sub>2</sub> (µm); *b*) – sample of BeO + 20 wt. % TiO<sub>2</sub> (µm) + 1 wt. % TiO<sub>2</sub> (nano)

в эксперименте как кажущееся увеличение действительной компоненты диэлектрической проницаемости [21].

Возрастание мнимой компоненты диэлектрической проницаемости в основном обусловлено наличием сквозной проводимости и определяется следующей формулой:

$$\varepsilon''(\omega) = \frac{\sigma'(\omega)}{\varepsilon_0 \cdot \omega},\tag{5}$$

где  $\varepsilon_0$  – электрическая постоянная [22]. В пределе  $\Omega \to 0 \varepsilon^{*}(\omega) \to \infty$ , а с ростом частоты процесс накопления зарядов уже не возникает и диэлектрическая проницаемость стремится к стационарному значению показателя преломления  $\varepsilon_{\infty}$ . Приведенные на рис. 8*a*, *b* частотные зависимости действительной и мнимой компонент диэлектрической проницаемости хотя и уменьшаются с ростом частоты, но даже на высоких частотах  $f \sim 10^7 - 10^8$  Hz все еще имеют огромную величину –  $\varepsilon^{*} \approx 760$  и 220 соответственно. Это означает, что процесс диэлектрической релаксации захватывает область сверхвысоких частот и сопровождается поглощением СВЧ-поля [23].

Следует отметить, что выявленные большие значения действительной и мнимой компонент диэлектрической проницаемости не реальные параметры материала, а некоторые эффективные величины, возникающие из-за неравномерного распределения электрических зарядов и поля в веществе. Более корректные результаты измерений диэлектрических характеристик получаются в области высоких частот  $f \ge 10^5$  Hz, где уже начинают выявляться релаксационные максимумы в частотных зависимостях  $\varepsilon''(\omega)$  в области частот  $10^7 - 10^8$  Hz (рис. 8a, b). Не исключено, что на других образцах керамик в зависимости от технологических режимов их синтеза процессы диэлектрической релаксации и поглощение энергии электрического поля могут находиться и на более высоких частотах в СВЧ-области.

В области низких частот реальные диэлектрические характеристики исследуемой керамики искажены наличием свободных зарядов и сквозной проводимостью. Однако получить более реальные представления об электрофизических характеристиках данной керамики возможно, если устранить маскирующее влияние сквозной проводимости на диэлектрические спектры.

#### Заключение

Получены образцы (BeO+TiO<sub>2</sub>)-керамики с содержанием добавок диоксида титана, имеющего микронные размеры, и с добавлением нанопорошка TiO<sub>2</sub>. Результаты растровой электронной микроскопии показали достаточно эффективное перемешивание компонентов шихты в специально разработанном реакторе импеллерного типа, в дистиллированной воде в условиях непрерывного барботирования сжатым воздухом. В образцах керамики с добавкой наночастиц структурные элементы TiO<sub>2</sub> значительно меньших размеров по сравнению с образцами BeO+TiO<sub>2</sub>, где добавка диоксида титана имела микронные размеры.

Экспериментально установлено, что образец состава BeO+20 мас. % TiO<sub>2</sub>(мкм)+1 мас. % TiO<sub>2</sub>(нано) достигает максимальной плотности при температуре спекания 1520 °C, немного ниже температуры спекания, в котором диоксид титана представляет собой порошок микронного размера. Показано, что образцы керамики обладают электрической проводимостью, которая возрастает пропорционально угловой частоте с дробным показателем степени. Это позволило идентифицировать проводимость образца с микрочастицами как проводимость

прыжкового типа. В образце с наночастицами TiO<sub>2</sub> дисперсии проводимости не обнаружено, а наблюдаемый в эксперименте немонотонный рост проводимости с возрастанием частоты объясняется появлением релаксационной компоненты тока, сопровождающейся увеличением диэлектрических потерь.

Установлено, что тангенс угла диэлектрических потерь для образца с микронным порошком TiO<sub>2</sub> минимален на частоте  $f \sim 1$  MHz, где реактивная компонента проводимости преобладает над активной компонентой. Максимум тангенса угла потерь этой керамики выявляется при подходе к частоте  $f \sim 100$  MHz. На этой частоте активная компонента проводимости становится сравнимой с реактивной компонентой. Однако в образце с нанопорошком максимум угла диэлектрических потерь находится на более высоких частотах f > 100 MHz, что свидетельствует о наличии более значительных диэлектрических потерь на высоких частотах.

Отмечено, что аномально большие значения действительной и мнимой компонент диэлектрической проницаемости в области низких частот связаны с наличием сквозной проводимости и поляризацией проводящих микро- и нанокластеров, входящих в структуру данных керамик.

В дальнейшем для совершенствования известных объемных поглотителей СВЧ-энергии планируется детально изучить влияние различного количества добавок нанопорошка диоксида титана на изменение электропроводности керамики, ее импеданса, величины диэлектрической проницаемости и тангенса угла диэлектрических потерь в широком частотном диапазоне 1·10<sup>2</sup>– 12·10<sup>9</sup> Гц и установить изменение коэффициентов ослабления СВЧ-излучения и стоячей волны по напряжению, определяющих способность керамики поглощать рассеянное СВЧ-излучение.

#### Список литературы

[1] Edelstein A.S., Cammarato R.C. Nanoparticles: Synthesis, Properties and Applications, *Institute of Phisics Publishing*, Philadelphia, 1996. P. 170.

[2] Кийко В.С. Влияние добавок диоксида титана на физико-химические и люминесцентные свойства бериллиевой керамики. *Неорган. Материалы,* 1994, 30(5), 688-693 [Kijko V.S. The effect of titanium dioxide additives on the physicochemical and luminescent properties of beryllium ceramics, *Inorganic materials,* 1994, 30(5), 688-693 (in Russian)].

[3] Беляев Р.А. Окись бериллия. М.: Атомиздат, 1980. С. 221 [Beljaev R.A. Beryllium oxide. M.: Atomizdat, 1980. Р. 221 (in Russian)].

[4] Кийко В.С., Шабунин С.Н., Макурин Ю.Н. Получение, физико-химические свойства и пропускание СВЧ-излучения керамикой на основе ВеО. Огнеупоры и техническая керамика, 2004, 10, 8-17 [Kijko V.S., Shabunin S.N., Makurin Ju.N.. Production, physico-chemical properties and transmission of microwave radiation by ceramics based on BeO. *Refractories and technical ceramics*, 2004, 10, 8-17 (in Russian)].

[5] Кийко В.С., Горбунова М.А., Макурин Ю.Н. Микроструктура и электропроводность компазиционной (BeO+TiO<sub>2</sub>)-керамики. *Новые огнеупоры*, 2007, 11, 68-74 [Kijko V.S., Gorbunova M.A., Makurin Ju.N. The microstructure and electrical conductivity of the composite (BeO + TiO<sub>2</sub>)-ceramics. *New refractories*, 2007, 11, 68-74 (in Russian)].

[6] Kiiko V.S. Transparent beryllia ceramics for laser technology and ionizing radiation dosimetry. *Refractories and Industrial Ceramics*, 2004, 5(4), 266-272.

[7] Gorbunova M.A., Shein I.R., Makurin Y.N., Ivanovskaya V.V., Kijko V.S., Ivanovskii A.L. Electronic structure and magnetism in BeO nanotubes induced by boron, carbon and nitrogen doping, and beryllium and oxygen vacancies inside tube walls. *Physica E-Low-Dimensional Systems & Nanostructures*, 2008, 4(1), 164–168.

[8] Пат. 2326091 RU C2 C 04 B 35/08. Способ получения электропроводной керамики на основе оксида бериллия. Ивановский А.Л., Кийко В.С., Акишин Г.П. Макурин Ю.Н.; заявитель и патентообладатель ГОУ ВПО УГТУ-УПИ и ИХТТ УрО РАН; опубл. 10.06.2008 [Pat. 2326091 RU C2 C 04 B 35/08. The method of obtaining electrically conductive ceramics based on beryllium oxide. Ivanovskij A.L., Kijko V.S., Akishin G.P. Makurin Ju.N.; applicant and patent holder of GOU VPO USTU-UPI and IHTT UB RAS; publ. 06.10.2008 (in Russian)].

[9] Медведев М.И. Сцинтилляционные детекторы. М.: Атомиздат, 1977. 235 с. [Medvedev M.I. Scintillation detectors. M.: Atomizdat, 1977. 235 р. (in Russian)].

[10] Landmann M., Rauls E., Schmidt W.G. The electronic structure and optical response of rutile, anatase and brookite TiO<sub>2</sub>. *Journal of Physics: Condensed Matter.*, 2012, 24(19), 1-6.

[11] Thompson T.L., Yates J.T. Surface Science Studies of the Photoactivation of  $TiO_2$  – New Photochemical Processes. *Chemical Reviews*, 2006, 106(10), 4428-4453.

[12] Tang H., Prasad K., Sanjines R., Schmid P.E., Levy F. Electrical and optical properties of TiO<sub>2</sub> anatase thin films. *Journal of Applied Physics*, 1994, 75(4), 2042-2047.

[13] Кузнецов М.В., Кийко В.С., Ивановский А.Л. Рентгеновская фотоэлектронная спектроскопия сложной оксидной керамики: BeO-TiO<sub>2</sub>-C. *Стекло и керамика*, 2010, 10, 16-21 [Kuznecov M.V., Kijko V.S., Ivanovskij A.L. X-ray photoelectron spectroscopy of complex oxide ceramics: BeO-TiO<sub>2</sub>-C. *Glass and ceramics*, 2010, 10, 16-21 (in Russian)].

[14] Ушаков А.В., Лепешев А.А., Карпов И.В., Крушенко Г.Г.. Физико-химические свойства порошка  $TiO_2$ , полученного в плазмохимическом реакторе низкого давления. *Технология металлов*, 2012, 10, 27-32 [Ushakov A.V., Lepeshev A.A., Karpov I.V., Krushenko G.G.. Physicochemical properties of  $TiO_2$  powder obtained in a low-pressure plasma-chemical reactor. *Metal technology*, 2012, 10, 27-32 (in Russian)].

[15] Кийко В.С., Макурин Ю.Н., Ивановский А.Л. Керамика на основе оксида бериллия: получение, физико-химические свойства и применение. Екатеринбург: УрО РАН, 2006. С. 324-332 [Kijko V.S., Makurin Ju.N., Ivanovskij A.L. Beryllium oxide ceramics: production, physicochemical properties and application. Ekaterinburg: Ural Branch of RAS, 2006. P. 324-332 (in Russian)].

[16] Беляев Б.А., Дрокин Н.А., Полубояров В.А. Исследование электрофизических характеристик катион-замещенной керамики гексаалюмината бария методом импедансной спектроскопии. *Физика твердого тела*, 2018, 60(2), 269-275 [Beljaev B.A., Drokin N.A., Polubojarov V.A. The study of the electrophysical characteristics of cation-substituted ceramics of barium hexaaluminate by impedance spectroscopy. *Solid state physics*, 2018, 60(2), 269-275 (in Russian)].

[17] Ross Macdonald J. *Impedance Spectroscopy*. Annals of Biomedical Engineering, 1992, 20, 289-305.

[18] Pradhan D.K., Choudhary R.N.P., Samantaray B.K.. Studies of dielectric relaxation and AC conductivity behavior of plasticized polymer nanocomposite electrolytes. *International Journal of Electrochemical Science*, 2008, 3, 597-608.

[19] Dyre, T.B. Schrøder. Universality of ac conduction in disordered solids. *Reviews of Modern Physics*, 2000, 72(3), 873-892.

[20] Kiiko V.S., Gorbunova M.A., Makurin Yu.N., Neuimin A.D., Ivanovskii A.L. Microstructure and electric conductivity of composite (BeO+TiO<sub>2</sub>) ceramics. *Refractories and Industrial Ceramics*. 2007, 48(6), 429-434.

[21] Jianjun Liu, Chun-gang Duan, Mei W.N., Smith R.W., Hardy J.R. Dielectric Properties and Maxwell-Wagner Relaxation of Kompounds  $ACu_3Ti_4O_{12}$  (A = Ca,Bi<sub>2/3</sub>,Y<sub>2/3</sub>,La<sub>2/3</sub>). *Journal of applied physics*, 2005, 98, 093703, 093703-1-093703-5.

[22] Bordi F., Camettiand C., Colby R.H. Dielectric spectroscopy and conductivity of polyelectrolyte solutions. J. *Phys. Condens. Matter.*, 2004. 16, 1423-1463.

[23] Ненашева Е.А., Трубицына О.Н., Картенко Н.Ф., Усов О.А. Керамические материалы для СВЧ-электроники. *Физика твердого тела*, 1999, 41(5), 882-884 [Nenasheva E.A., Trubicyna O.N., Kartenko N.F., Usov O.A. Ceramic materials for microwave electronics. *Solid state physics*, 1999, 41(5), 882-884 (in Russian)].