10

# Влияние материала металлического подслоя и геометрии осаждения на формирование текстуры в пьезоактивных пленках ZnO

© А.Г. Веселов,<sup>1</sup> В.И. Елманов,<sup>1</sup> О.А. Кирясова,<sup>1</sup> Ю.В. Никулин<sup>1,2</sup>

<sup>1</sup> Саратовский филиал института радиотехники и электроники им. В.А. Котельникова РАН,

410019 Саратов, Россия

<sup>2</sup> Саратовский национальный исследовательский государственный университет им. Н.Г. Чернышевского,

410012 Саратов, Россия

e-mail: labsftwo@mail.ru

(Поступило в Редакцию 19 мая 2017 г.)

Исследовано влияние материала металлического подслоя (алюминий, ванадий, хром, железо, кобальт, никель, медь) и геометрии осаждения на формирование наклонной и прямой текстуры в пленках ZnO, синтезируемых в магнетронной распылительной системе на постоянном токе. Установлено, что пьезоактивные пленки ZnO с наклонной текстурой, способные возбуждать сдвиговые волны, формируются на металлических подслоях Cr и V в сдвиговой геометрии осаждения (подложка смещена относительно оси магнетрона в область эрозии мишени). Пьезоактивные пленки ZnO с прямой текстурой, способные возбуждать предольные волны, сформированы в симметричной геометрии осаждения (подложка смещена относительно оси магнетрона в область эрозии мишени). Пьезоактивные пленки ZnO с прямой текстурой, способные возбуждать продольные волны, сформированы в симметричной геометрии осаждения (подложка расположена по центру мишени) на химически чистом Al подслое. Изменение материала подслоя для каждой из геометрий осаждения или предварительное окисление подслоя привело к формированию пьезоактивных пленок ZnO со смешанной текстурой, возбуждающих сетку сдвиговых и продольных волн. С использованием метода химического травления показано, что получаемые пленки ZnO с наклонной текстурой проявляют пьезоактивные свойства и способны возбуждать гиперзвук начиная с толщины  $\sim 0.3\,\mu$ m, а пленки ZnO с прямой текстурой с толщины  $\sim 0.9\,\mu$ m.

DOI: 10.21883/JTF.2018.01.45490.2341

# Введение

Пьезоактивные пленки ZnO с наклонной и прямой текстурой широко применяются при создании акустоэлектронных CBЧ устройств обработки сигналов резонаторов, фильтров, линий задержки, конвольверов [1–7]. Многообразие функций, выполняемых акустоэлектронными устройствами (калибровка расстояния, частотная селекция аналоговых сигналов, параллельный спектральный анализ), а также их устойчивость к вибрациям, электромагнитному излучению, температуре, бездисперсность являются причиной неослабевающего интереса к разработке и оптимизации технологий синтеза пьезоактивных текстурированных пленок ZnO, а также создания однослойных и многослойных [8] структур на их основе.

На сегодняшний день для формирования пьезоактивных пленок ZnO с прямой или наклонной текстурой и создания пьезоакустических преобразователей широко применяются методы магнетронного распыления (высокочастотного [2,3,7,9–12] и на постоянном токе [8,13–15]), а также реактивное [16]) ионно-лучевое [17] и лазерное [18] распыления. При этом большинство работ по методам получения текстурированных пленок ZnO посвящено исследованию условий синтеза пленок с прямой текстурой — ZnO(002). В значительной степени это связано с тем, что кристаллическая фаза ZnO(002) обладает наименьшей поверхностной энергией, поэтому легко формируется как на ориентирующей, так и на аморфной подложке. Кроме того, синтез пленок оксида цинка с наклонной (лежащей) текстурой является существенно более трудной технической задачей, связанной со сложностью реализации ориентирующих факторов, определяющих наклон оси текстуры.

Для методов высокочастотного, ионно-лучевого и реактивного распылений было показано, что положение подложки относительно центра мишени и давление рабочего газа существенным образом влияют на формирование текстуры в пленках ZnO в отличие от материала металлического подслоя [11,12]. Так, при создании пленок ZnO с прямой текстурой и пьезопреобразователей на их основе используются симметричная геометрия осаждения (подложка расположена по центру мишени) и высокое (*P* > 5 mTorr) давление рабочего газа. Для формирования нижнего металлического электрода, как правило, применяются металлы (Al, Cu, Au, Pt) с ГЦК кристаллической структурой, склонные формировать текстуру (111), оказывающую ориентирующее влияние на формирование прямой текстуры ZnO(002) [3,5,10,12,19,20]. Для синтеза пленок ZnO с наклонной или лежащей текстурой (10.0) или (11.0) осаждение происходит при низком давлении рабочего газа ( $P < 5 \, \text{mTorr}$ ), подложка размещается параллельно мишени в зоне эрозии (сдвиговая геометрия) [21,16] или под наклоном к мишени [11,12,17], а в качестве материала металлического подслоя могут использоваться металлы Al, Cu, Zn [11,12,17]. Отметим, что наклонная геометрия осаждения пленок ZnO может приводить к неоднородности по толщине и углу наклона кристаллитов. Неоднородность толщины в свою очередь обеспечивает искажение фронта распространения возбужденной в кристалле акустической волны. Поэтому для формирования пьезоакустических преобразователей на сдвиговых волнах (особенно многослойных [8]) наклонная геометрия не может рассматриваться в качестве эффективного технологического решения.

Метод магнетронного распыления на постоянном токе (МРПТ) также позволяет синтезировать в сдвиговой и симметричной геометриях осаждения пьезоактивные текстурированные пленки ZnO [8,13,15,22], способные возбуждать гиперзвук в диапазоне частот до 18 GHz [14]. При этом реализация в одном технологическом процессе различных геометрий осаждения [8] дает возможность совмещения слоев ZnO с прямой и наклонной текстурой и создания многослойных структур на их основе. На примере двухслойной структуры на основе пленок ZnO с наклонной и прямой текстурой в [8] было показано, что пленки ZnO с наклонной текстурой вносят меньшие акустические потери при распространении как сдвиговых, так и продольных волн по сравнению с пленками ZnO с прямой текстурой.

Однако для пленок ZnO, синтезируемых методом МРПТ, влияние материала металлического подслоя и его чистоты на формирование наклонной и прямой текстуры для разных геометрий осаждения не обсуждалось.

В настоящей работе для пленок ZnO, осаждаемых методом МРПТ, показано, что выбор материала металлического подслоя и его чистота, так же как геометрия осаждения, оказывают решающее влияние на формирование наклонной и прямой текстуры. Установлено, что воспроизводимый и стабильный синтез пьезоактивных пленок ZnO с наклонной текстурой толщиной  $d < 1 \, \mu m$ возможен только в сдвиговой геометрии на металлических подслоях из хрома (Cr) или ванадия (V). Пьезоактивные пленки ZnO с прямой текстурой формируются только в прямой геометрии осаждения на химически чистом алюминиевом (Al) подслое. Изменение материала подслоя для каждой из геометрий осаждения или предварительное окисление подслоя приводит к формированию пьезоактивных поликристаллических пленок (без выделенной кристаллографической ориентации — текстуры). С применением метода химического травления в водном растворе HCl (0.012 M) определена толщина d, при которой происходит потеря пьезоактивности в пленках ZnO с наклонной и прямой текстурой.

# 1. Эксперимент

Синтез текстурированных пленок ZnO с наклонной ( $d \approx 0.88\,\mu{\rm m}$ ) и прямой ( $d \approx 1.9\,\mu{\rm m}$ ) текстурой производился в планарной несбалансированной магнетронной распылительной системе с базовым давлением  $P_b \approx 0.01\,{\rm mTorr}$  с квазизамкнутым объемом зоны горения плазмы (рис. 1). Квазизамкнутый объемом

ем представлял собой кварцевый стакан диаметром  $D \approx 40 \,\mathrm{mm}$ , нижняя часть которого ограничивалась магнитной системой магнетрона (катод), а верхняя пластиной из алюминия (анод, находящийся под потенциалом "земли") с двумя отверстиями в центре и на расстоянии 15 mm от центра (область эрозии мишени). Использование квазизамкнутого объема позволяло стабилизировать по давлению условия синтеза пленок ZnO. В качестве рабочего газа использовалась смесь газов — 70% кислорода (чистота 99.999%) и 30% аргона (чистота 99.999%). В качестве мишени использовалась фольга Zn (диаметр ≈ 40 mm, толщина  $\approx 1 \,\mathrm{mm}$ , чистота 99.99%). Осаждение пленок ZnO производилось при давлении рабочего газа внутри квазизамкнутого объема  $P \approx 0.75 - 0.77$  mTorr (давление за пределами квазизамкнутого объема  $P \approx 0.24 - 0.26 \,\mathrm{mTorr}),$ токе разряда  $I \approx 100 - 120 \,\mathrm{mA}$ , напряжении на магнетроне  $U \approx -550 \,\mathrm{V}$  и температуре подложки  $T_s \approx 300^{\circ}\mathrm{C}$ . В качестве подложки-звукопровода использовался монокристаллический алюмоиттриевый гранат, легированный лютецием (АИГ) с площадью поверхности под осаждение пленки  $5 \times 5 \text{mm}^2$ .

Возбуждение и регистрация акустических колебаний в пьезопреобразователях на основе текстурированных пленок ZnO производились на измерительной установке, состоящей из импульсного СВЧ генератора (845 MHz, длительность импульса 1 µs), усилителя и осциллографа. Мощность СВЧ электромагнитного поля, подводимого непосредственно к пьезоактивному преобразователю (рис. 2) через коаксиальный проводник с центральным электродом диаметром 100 µm составляла 0.1-0.5 W. В эксперименте измерялись общие потери звука (по величине первого эхо-импульса) для структур, представленных на рис. 2. Отметим, что, поскольку ZnO является полярным кристаллом, с точки зрения эффективности возбуждения звука текстурированными пленками ZnO решающее значение имеет однополярность кристаллитов по всей пленке. Прямым способом оценки однородности текстуры пленки и эффективности возбуждения гиперзвука является наблюдение на осциллограммах однородной по амплитуде сетки продольных или сдвиговых волн, возбуждаемых СВЧ зондом малого диаметра (100 µm) на различных участках пленок с прямой или наклонной текстурой.

Для создании пьезопреобразователей на основе пленок ZnO в качестве материала подслоя использовались металлы (Al, V, Cr, Fe, Co, Ni, Cu) чистотой 99.99%. Металлический подслой толщиной  $d \approx 100$  nm осаждался на подложку АИГ при температуре  $T_s \approx 150$  (V) и  $\approx 300^{\circ}$ C (Al, Cr, Fe, Co, Ni, Cu) термическим осаждением из танталового тигля при давлении остаточной атмосферы  $P_b \approx 0.01-0.03$  mTorr. Размеры тигля, навеска материала, скорость нагрева тигля подбирались таким образом, чтобы скорость напыления составляла около 100 nm/s. Это позволяло за время осаждения около 1 s получать металлические пленки с малым содержанием примесей и высокой электропроводностью.



**Рис. 1.** I — схема расположения подложки-звукопровода для формирования пленок ZnO с прямой (*a*) и наклонной текстурами (*b*): *I* — магнитная система магнетрона с мишенью Zn, *2* — квазизамкнутый объем с анодом из алюминия и отверстиями для размещения подложки, *3* — зона горения плазмы (штриховыми линиями схематически показана светящаяся область рекомбинационного горения), *4* — подложка АИГ с нагревателем, *5* — пленка ZnO (стрелкой показано направление оси текстуры пленки, формирующейся в данной геометрии осаждения); II, III — СЭМ изображения поперечного сечения (II) и поверхности (III) пленок ZnO с прямой (*a*) и наклонной (*b*) текстурами. Величина *d*<sub>eff</sub> обозначает часть пленки, обладающую пьезоактивными свойствами.

После нанесения металлического подслоя подложка без развакууммирования в течение 3-5 s переносилась в область плазмохимического реактора и размещалась на расстоянии  $L \approx 20 \, \text{mm}$ , обеспечивающим стехиометричность состава ZnO [14]. После этого зажигалась реакционная плазма и происходило осаждение пленок



**Рис. 2.** Схематические изображения пьезоакустических преобразователей на основе текстурированных пленок ZnO (прямая (a) и наклонная (c) текстуры), а также поликристаллических пленок ZnO (b, d), формируемых на различных металлических подслоях на подложке АИГ, расположенной по центру мишени (a, b) и в зоне эрозии мишени (c, d): 1, 3 — металлические электроды, 2 — текстурированная или поликристаллическая пьезоактивная пленка ZnO, 4 — CBЧ зонд диаметром 100  $\mu$ m. Под изображениями пьезопреобразователей приведены осциллограммы  $(1 \mu s/cm)$  продольных (a) и сдвиговых (c), а также смешанных (b, d) типов волн, возбуждаемых соответствующими пьезопреобразователями.

ZnO. За указанное время переноса и поджига плазмы металлическая пленка не успевала окислиться в остаточной атмосфере вакуумной камеры, что обеспечивало возможность осаждения ZnO на химически чистую поверхность металла. При выбранных ростовых условиях использование конструкции плазмохимического реактора, представленной на рис. 1, а также выбор материала металлического подслоя для каждой из геометрий осаждения позволяли синтезировать пьезоактивные пленки ZnO с наклонной и прямой текстурой при скоростях осаждения  $v \approx 60$  nm/min с высокой стабильностью и воспроизводимостью.

# 2. Обсуждение результатов

#### 2.1. Прямая текстура

В симметричной геометрии осаждения, показанной на рис. 1, *а* подложка располагалась по центру магнетрона на расстоянии  $L \approx 20$  mm от мишени в области инверсии поперечной составляющей магнитного поля магнетрона (область кроссовера) [14]. Результаты исследования сколов пленок методом сканирующей электронной микроскопии (СЭМ) (Auriga, CarlZeiss) показали, что при выбранных условиях осаждения формируются пленки ZnO со столбчатой структурой по толщине со средним

значением размера зерна в плоскости пленки около 200-800 nm (рис. 1, *a*II, *a*III) и среднеквадратичной шероховатостью поверхности около 10 nm.

Установлено, что если в качестве материала металлического подслоя в прямой геометрии используется АІ (ГЦК кристаллическая решетка, высокое сродство к кислороду), то на нем формируются пленки ZnO с прямой текстурой. Создаваемые на их основе пьезоакустические преобразователи возбуждают продольные волны (рис. 2, 3) с величиной вносимых потерь около 47-53 dB. Такая величина потерь обусловлена недостаточным согласованием подводящей СВЧ линии с пленкой ZnO, а также различием акустических импедансов АИГ и ZnO. Отметим, что если после напыления подслоя алюминия подложка АИГ выносилась хотя бы на 1 min на атмосферу, то на окисленном Аl подслое формировались поликристаллические (без текстуры) пленки ZnO. При возбуждении звука, отсутствие текстуры проявлялось на осциллограммах в виде смешанной сетки продольных и сдвиговых волн (рис. 2, b). Если в качестве материала подслоя использовались металлы Cu, Cr, V, Ni, Co, Fe, то на них также формировались пьезоактивные поликристаллические пленки ZnO, возбуждающие смешанную сетку сдвиговых и продольных волн (рис. 2, a). Полученные результаты свидетельствуют о



Рис. 3. a - CЭM изображения поверхности  $(4 \times 4 \mu m^2)$ , осциллограммы (b) и профили (c) пленок ZnO с прямой текстурой  $(d \approx 1900 \text{ nm})$  до и после травления в водном растворе HCl (0.012 M) в течение t, min: I - 0,  $2 - \approx 1$ ,  $3 - \approx 7$ ,  $4 - \approx 9$ ,  $5 - \approx 13$ . Масштаб для осциллограмм  $- 1 \mu$ s/ст.

том, что для метода МРПТ материал подслоя и его чистота являются одними из решающих факторов для формирования прямой текстуры в пленках ZnO.

Для оценки толщины, при которой пленка ZnO с прямой текстурой теряет пьезоактивные свойства, была

проведена серия экспериментов по травлению в водном растворе HCl (0.012 M [23]) на основе деионизованной воды с удельным сопротивлением  $0.06 \,\mu$ s/cm при комнатной температуре. До и после травления изучались морфология поверхности пленок (СЭМ), толщина d,

![](_page_5_Figure_2.jpeg)

**Рис. 4.** *a* — СЭМ изображения поверхности  $(4 \times 4 \mu m^2)$ , осциллограммы (*b*) и профили (*c*) пленок ZnO с наклонной текстурой (*d*  $\approx$  880nm) до и после травления в водном растворе HCl (0.012 M) в течение *t*, min: *I* — 0, *2* —  $\approx$  1, *3* —  $\approx$  2, *4* —  $\approx$  3, 5 —  $\approx$  4. Масштаб для осциллограмм — 1 µs/cm.

среднеквадратичная шероховатость поверхности  $\sigma$  и пьезоакустические свойства (вносимые потери, число эхо-импульсов). Профиль пленки ZnO формировался методом скрайбирования (царапина шириной 40  $\mu$ m). Оценка толщины d и шероховатости поверхности  $\sigma$ 

на площади  $500 \times 500 \,\mu\text{m}^2$  производилась методом профилометрии (Dectak 150, Veeco). В качестве критерия оценки толщины *d*, при которой пленка ZnO утрачивает пьезоактивные свойства, была выбрана величина вносимых потерь 90 dB, определяемая по первому

![](_page_6_Figure_1.jpeg)

**Рис. 5.** Зависимости величины вносимых потерь (кривая 1), толщины пленки d (кривая 2), шероховатости поверхности  $\sigma$  (кривая 3) и приеденной шероховатости  $\sigma/d$  (кривая 4) от времени травления t для пленок ZnO с прямой (a) и наклонной (b) текстурами.

эхо-импульсу. При достижении этого значения считалось, что пленка ZnO перестала эффективно возбуждать звук.

На рис. 4 представлены типичные изображения участков поверхности (СЭМ,  $4 \times 4 \mu m^2$ ), осциллограммы и профили пленок ZnO с прямой текстурой до (рис. 4, *a*) и после травления (рис. 4, *b*). На рис. 5, *a* приведены зависимости вносимых потерь, толщины *d*, шероховатости поверхности  $\sigma$  и отношения  $\sigma/d$  от времени травления *t*. Изображения поверхностей и профилей пленок ZnO показывают, что процесс травления характеризуется высокой равномерностью по площади образца (однородная по всей пленке текстура) и происходит преимущественно по границам зерен, о чем говорит значительное увеличение шероховатости поверхности с 10 ( $t \approx 0$ ) до 50–70 nm ( $t \approx 5-14$  min).

Из осциллограмм на рис. 4 и зависимости вносимых потерь от времени травления t (рис. 5) видно, что пьезоакустические свойства пленок с прямой текстурой после травления в течение  $1 \le t \le 6$  min  $(d \approx 1900-1550$  nm,  $\sigma \approx 13-50$  nm,  $\sigma/d \approx 0.007-0.03)$  ухудшаются незначительно — на осциллограммах наблюдается 12-20 эхо-импульсов, величина потерь составляет 53-58 dB. Увеличение времени травления до  $7 \le t \le 10$  min  $(1.4 \le d \le 1.15 \mu$ m,  $\sigma \approx 50-65$  nm,

 $\sigma/d \approx 0.035-0.055$ ) приводит к снижению числа наблюдаемых эхо-импульсов до 6–7 и росту вносимых потерь до 60–72 dB. При  $12 \le t \le 14 \min(1 \le d \le 0.9 \,\mu\text{m})$ ,  $\sigma \approx 70 \,\text{nm}$ ,  $\sigma/d \approx 0.08$ ) пленка все еще остается пьезоактивной — на осциллограммах наблюдаются первые три эхо-импульса, однако величина потерь составляет 84–90 dB. Ухудшение пьезоакустических свойств пленок ZnO при увеличении времени травления *t* обусловлено уменьшением толщины  $d_{\text{eff}}$  пьезоактивного слоя ZnO (достигается текстура зарождения, не обладающая пьезоактивными свойствами) и усилением вклада рассеяния звука на поверхностных неоднородностях.

Таким образом, пленки ZnO с прямой текстурой, осаждаемые на алюминиевый подслой, проявляют пьезоактивные свойства и способны возбуждать звук начиная с толщины  $d \approx 0.9 \, \mu$ m.

#### 2.2. Наклонная текстура

Для синтеза пленок ZnO с наклонной текстурой  $(d \approx 0.88 \,\mu\text{m})$  использовалась геометрия осаждения, показанная на рис. 1, b — сдвиговая геометрия. Подложка АИГ располагалась параллельно мишени при  $L \approx 20 \,\text{mm}$ на расстоянии  $R \approx 15 \,\text{mm}$  (область эрозии мишени) относительно оси магнетрона по центру отверстия в аноде квазизамкнутого объема. В такой геометрии осаждения атомы распыленного материала в области подложки имеют составляющую скорости, параллельную подложке, что способствует формированию наклонной текстуры в пленках ZnO (рис. 2, *d*). Микроструктура пленок ZnO, формируемых в сдвиговой геометрии, является столбчатой с углом наклона кристаллитов относительно нормали к пленке около 25°, средним значением размера кристаллитов в плоскости пленки около 500–800 nm (рис. 1, *a*II, *a*III) и средней шероховатостью поверхности около 2–3 nm (на площади  $100 \times 100 \mu m^2$ ).

Для сдвиговой геометрии осаждения установлено, что если нижний электрод изготавливается из металлов Cr и V (ОЦК кристаллическая решетка, малое сродство к кислороду), то на нем формируются пленки ZnO с наклонной текстурой, а пьезоакустические преобразователи на их основе эффективно возбуждают сдвиговые волны с величиной вносимых потерь около 47–53 dB (рис. 1, *b*). Если для создания металлического подслоя используются Al, Cu, Ni, Co, Fe, то на них формируются пьезоактивные поликристаллические пленки ZnO — на осциллограммах наблюдается смешанная сетка продольных и сдвиговых волн (рис. 2).

Таким образом, полученные для двух геометрий осаждения результаты показывают, что для метода МРПТ выбор материала подслоя и его чистота являются наряду с давлением рабочего газа и температурой подложки [8,22] определяющими технологическими факторами для формирования пьезоактивных пленок ZnO с наклонной и прямой текстурой.

Для оценки толщины, при которой пленка ZnO с наклонной текстурой теряет пьезоактивные свойства, была проведена серия экспериментов по травлению в водном растворе HCl (0.012 M). Структурные и пьезоакустические свойства оценивались аналогично пленкам ZnO с прямой текстурой.

На рис. 4 представлены типичные изображения участков поверхности, осциллограммы и профили пленок до (рис. 4, *a*) и после травления (рис. 4, *b*) в течение  $t \approx 1-4$  min. Из изображений профилей пленок видно, что травление, так же как и для пленок с прямой текстурой, происходит равномерно по поверхности образца (однородная по всей площади образца наклонная текстура) преимущественно по границам зерен, о чем свидетельствует значительное увеличение шероховатости поверхности: для  $t \approx 4$  min величина  $\sigma$  достигает 100 nm ( $\sigma/d \approx 0.2$ ).

Исследование пьезоакустических свойств пленок ZnO с наклонной текстурой после травления в течение  $t \approx 1-3 \min (d \approx 850-600 \text{ nm}, \sigma \approx 3.5-85 \text{ nm}, \sigma/d \approx 0.004-0.1)$  показало, что пленки сохраняют пьезоактивность и эффективно возбуждают звук — на осциллограммах наблюдаются 5–10 эхо-импульсов, а величина потерь составляет 57–59 dB. Увеличение времени травления до  $t \approx 4 \min (d \approx 470 \text{ nm}, \sigma \approx 100 \text{ nm}, \sigma/d \approx 0.2)$  приводит к заметному ухудшению пьезоакустических свойств — пьезопреобразователи возбуждают

Журнал технической физики, 2018, том 88, вып. 1

сдвиговые волны с величиной потерь около 79 dB, при этом наблюдаются два-три эхо-импульса. Травление в течение 5 min приводит почти к полному стравливанию пленки (величина вносимых потерь около 100 dB,  $\sigma \approx 200$  nm,  $\sigma/d \approx 1$ ). Ухудшение пьезоакустических свойств пленок ZnO с наклонной текстурой после травления связано с уменьшением толщины пьезоактивного слоя  $d_{\rm eff}$  и значительным увеличением шероховатости поверхности пленки ( $\sigma/d \approx 0.2$ ), приводящего к усилению рассеяния звука на поверхностных неоднородностях.

Таким образом, полученные результаты показывают, что пленки ZnO с наклонной текстурой, осаждаемые на подслоях Cr или V, проявляют пьезоактивные свойства и способны возбуждать звук начиная с толщины  $d \approx 0.3 \,\mu$ m.

## Заключение

На примере несбалансированной магнетронной распылительной системы на постоянном токе показано, что возникновение прямой и наклонной текстуры в пленках ZnO определяется не только расположением подложки относительно оси магнетронной системы, но также материалом подслоя и его чистотой. Для стабильного и воспроизводимого синтеза пьезоактивных пленок ZnO с наклонной текстурой и создания пьезоакустических преобразователей на сдвиговых волнах в качестве материала металлического подслоя следует использовать Cr или V, при этом подложка должна быть расположена над зоной эрозии мишени. Для создания пьезоакустических преобразователей на продольных волнах на основе пленок ZnO с прямой текстурой в качестве материала нижнего металлического электрода следует использовать Al, при этом подложка должна быть расположена по центру распыляемой мишени. Показано, что синтезируемые пленки ZnO проявляют пьезоактивные свойства и возбуждают гиперзвук начиная с толщин  $d \approx 0.3 \, \mu \mathrm{m}$ (наклонная текстура) и  $d \approx 0.9 \,\mu\text{m}$  (прямая текстура).

Полученные в настоящей работе результаты могут представлять интерес для развития и оптимизации технологии синтеза методом МРПТ текстурированных пьезоактивных пленок ZnO толщиной менее 1 µm, перспективных при разработке акустоэлектронной элементной базы для создания защищенных от электромагнитного излучения CBЧ устройств обработки информации гигагерцового диапазона.

Работа выполнена при финансовой поддержке РФФИ: гранты № 16-29-14058, 16-37-60052,

## Список литературы

- Алексеев С.Г., Гуляев Ю.В., Котелянский И.М., Мансфельд Г.Д. // УФН. 2005. Т. 175. № 8. С. 895–900.
- [2] Corso C.D., Dickherber A., Hunt W.D. // J. Appl. Phys. 2007.
  Vol. 101. P. 054514–1–054514–7.

- [3] Yoshino Y. // J. Appl. Phys. 2009. Vol. 105. P. 061623-1-061623-7.
- [4] Qin L., Chen Q., Cheng H., Chen Q., Li J.-F., Wang Q.-M. // J. Appl. Phys. 2011. Vol. 110. P. 094511–1–094511–11.
- [5] Prasad M., Sahula V., Vinod Kumar K.V. // IEEE Trans. on Device Mater. Reliability. 2014. Vol. 14. N 1. P.545–554.
- [6] *Hickernell F.S.* // ТИИЭР. 1976. Т. 64. № 5. С. 70–76.
- [7] Nalamwar A.L., Wagers R.S., Epstein M. // J. Appl. Phys. 1977. Vol. 48. N 6. P. 2175–2178.
- [8] Веселов А.Г., Елманов В.И., Кирясова О.А., Никулин Ю.В. // ЖТФ. 2017. Т. 87. Вып. 3. С. 448–452.
- [9] Krupanidhi S.B., Sayer M. // J. Appl. Phys. 1984. Vol. 56. N 11. P. 3308–3318.
- [10] Yan Z., Zhou X.Y., Pang G.K.H., Zhang T., Liu W.L., Cheng J.G., Song Z.T., Feng S.L., Lai L.H., Chen J.Z., Wang Y. // Appl. Phys. Lett. 2007. Vol. 90. P. 143503–1– 143503–3.
- [11] Yanagitani T., Mishima N., Matsukawa M., Watanabe Y. // IEEE. Transactions on Ultrasonics, Ferroelectrics, and Frequency Control. 2007. Vol. 54. N 4. P. 701–704.
- [12] Lehmann H.W., Widmer R. // J. Appl. Phys. 1973. Vol. 44. N 9. P. 3868–3879.
- [13] Веселов А.А., Веселов А.Г. // Письма в ЖТФ. 2002. Т. 28. Вып. 13. С. 83–87.
- [14] Бурылин Е.И., Веселов А.А., Веселов А.Г., Джумалиев А.С., Иванов С.Н., Кирясова О.А. // Письма в ЖТФ. 2000. Т. 26. Вып. 7. С. 31–34.
- [15] Бурылин Е.И., Веселов А.Г., Джумалиев А.С., Елманов В.И., Истомин С.Н., Кирясова О.А., Пушкарева Т.А., Рябушкин С.Л. // ЖТФ. 2007. Т. 77. Вып. 5. С. 130–132.
- [16] Rughoobur G., DeMiguel-Ramos M., Mirea T., Clement M., Olivares J., Díaz-Durán B., Sangrador J., Miele I., Milne W.I., Iborra E., Flewitt A.J. // Appl. Phys. Lett. 2016. Vol. 108. P. 034103–1–034103–5.
- [17] Yanagitani T., Kiuch M. // IEEE Ultrasonics Symposium. 2007. P. 1413–1416.
- [18] Serhane R., Khales H. // IEEE Joint UFFC, EFTF and PFM Symposium. 2013. P. 275–278.
- [19] Hillman G.D., Seguin H.J.J. // J. Appl. Phys. 1973. Vol. 44. N 11. P. 5053–5055.
- [20] Kushida K., Takeuchi H. // J. Appl. Phys. 1984. Vol. 56. N 4. P. 1133–1135.
- [21] Takayanagi S., Yanagitami T., Matsukawa M., Watanabi Y. // IEEE International Ultrasinic Symposium Proceedings. 2011. P. 2317–2320.
- [22] Александров В.А., Веселов А.Г., Кирясова О.А., Сердобинцев А.А. // Письма в ЖТФ. 2012. Т. 38. Вып. 18. С. 41-44.
- [23] Tampo H., Fons P., Yamada A., Kim K.-K., Shibata H., Matsubara K., Niki S., Yoshikawa H., Kanie H. // Appl. Phys. Lett. 2005. Vol. 87. P. 141904–1–141904–3.