Физика волновых процессов и радиотехнические системы

УДК 534.26

Щелевые электрозвуковые волны, направляемые поперечно движущейся трещиной пьезоэлектрического кристалла

С.Н. Марышев¹, Н.С. Шевяхов²

¹ Московский физико-технический институт (государственный университет) 141700, Российская Федерация, Московская обл., г. Долгопрудный

Институтский пер., 9

² Саровский физико-технический институт НИЯУ МИФИ

607186, Российская Федерация, Нижегородская обл., г. Саров

ул. Духова, б

Обсуждаются спектральные свойства мод щелевых электрозвуковых воле на границах плоской трещины, равномерно движущейся в пьезоэлектрике класса 6mm(4mm, ∞m). Показано, что поперечное движение трещины обуславливает неколлинеарность удерживаемых ею электрозвуковых волн, приводит к параметрической связи симметричной и антисимметричной мод и оказывается источником частотной дисперсии.

Ключевые слова: пьезоэлектрический эффект, электрозвуковая волна, щелевая структура, дисперсия, движущаяся граница.

Введение

В серии работ [1-3] нами рассматривалось влияние относительного продольного перемещения (ОПП) пьезоэлектрических кристаллов на распространение электрозвуковых граничных волн в структуре с вакуумным зазором. Именуемые для краткости щелевыми электрозвуковыми волнами, они показали изменения дисперсионных характеристик мод под влиянием ОПП, доступные экспериментальному обнаружению даже при низких скоростях относительного перемещения пьезоэлектриков порядка 10⁻³ м/с [3].



Рис. 1. Схематическая картина трещины, прорастающей с поверхности образца под нагрузкой Р

Применительно к структурам со щелью интересно сопоставить результаты, полученные в работах [1-3], результатам, когда зазор (вакуумная щель) между кристаллами, поддерживая распространение электрозвуковых волн, подобно доменным границам сегнетоэлектрика [4; 5] испытывает поперечное перемещение. С чисто формальных позиций объектами такого рода в пьезоэлектрических кристаллах могут выступать плоскостные дефекты типа трещин.

Известно [6; 7], что в динамике движение трещины в твердых телах развивается обычно от ее вершины по касательной к берегам, т. е. трещины удлиняются (прорастают) без ощутимого поперечного перемещения границ. Впрочем, в отдельных ситуациях (прорастание с поверхности под растягивающей нагрузкой **Р** – рис. 1; режим надкритической концентрации напряжений в вершине ветвящейся трещины [6; 7]) поперечная составляющая перемещения границ трещин становится заметной и задача об электрозвуковых волнах на поперечно движущейся трещине пьезоэлектрика обретает физический смысл. Ниже в геометрии, показанной на рис. 2, рассматривается распространение щелевых электрозвуковых волн вдоль поперечно перемещающегося по неподвижному кристаллу класса 6mm(4mm, ∞m) вакуумного зазора, который имитирует движущуюся трещину.



Рис. 2. Геометрия задачи: движущаяся трещина как вакуумный зазор, бегущий по кристаллу

1. Исходные уравнения и граничные условия

Примем, что в попутной системе отсчета $\tilde{x}0\tilde{y}\tilde{z}$, привязанной к трещине шириной 2*h*, границы трещины $\tilde{y} = \pm h$ лежат в кристаллографических плоскостях (010) пьезоэлектрика класса 6mm(4mm, ∞ m), а оси лабораторной системы отсчета x0yz привязаны к кристаллу и соответствуют кристаллографической установке. Примем также, что трещина перемещается в поперечном направлении [010] || *y* с дозвуковой скоростью V. Для сдвиговых волн со смещениями **u** || *z*, распространяющимися в плоскости x0y, имеем в лабораторной системе отсчета в качестве исходных уравнения [4; 5]

$$\frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = c_t^2 \nabla^2 u, \quad \nabla^2 \Phi = 0.$$
 (1)

Здесь t – время, ∇^2 – оператор Лапласа, $c_t = (c_{44}^* / \rho)^{1/2}$ – скорость сдвиговых волн с учетом пьезоэлектрического ужесточения модуля сдвига кристалла c_{44} до значения $c_{44}^* = c_{44} + 4\pi e^2 / \varepsilon$, e – пьезоэлектрический модуль, ε –диэлектрическая проницаемость, ρ – плотность. Величина Φ в (1) представляет собой ту часть полного электрического потенциала

$$\varphi = \frac{4\pi e}{\varepsilon} u + \Phi \,, \tag{2}$$

которая описывает приграничные электрические колебания, индуцированные под действием акустической волны с границ трещины в кристалл поверхностными пьезоэлектрическими зарядами.

Наряду с электрическими полями приграничных колебаний в пьезоэлектрике необходимо также учитывать электрическое поле потенциала Φ_0 в зазоре $|\tilde{y}| \leq h$. Поэтому уравнения (1), (2) необходимо решать совместно с уравнением Лапласа

$$\nabla^2 \Phi_0 = 0. \tag{3}$$

Важным моментом решения граничных задач для электрозвуковых волн на движущихся гра-

ницах [4; 5] является правильный отбор ветвей решения при определении зависимости полей смещений u и электрических потенциалов φ , Φ_0 от поперечной координаты. Из-за непрерывной смены положения границ сделать это возможно только в попутной системе отсчета $\tilde{x}0\tilde{y}\tilde{z}$. Данное обстоятельство предопределяет безусловную необходимость построения решения граничной задачи именно в этой системе координат даже в тех случаях, когда единственный интерес представляет поведение решения только в лабораторной системе отсчета.

Для перехода в попутную систему отсчета воспользуемся преобразованием Галилея

$$x = \tilde{x}, \quad y = \tilde{y} + V\tilde{t}, \quad z = \tilde{z}, \quad t = \tilde{t},$$
 (4)

которое адекватно согласуется с принятием квазистатического приближения при определении электрических полей. С учетом (4) уравнения (1), (3) примут вид

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{c_t^2} \left(\frac{\partial}{\partial \tilde{t}} - V \frac{\partial}{\partial \tilde{y}} \right)^2 - \tilde{\nabla}^2 \end{bmatrix} u = 0,$$

$$\tilde{\nabla}^2 \begin{pmatrix} \Phi \\ \Phi_0 \end{pmatrix} = 0, \quad \tilde{\nabla}^2 = \frac{\partial^2}{\partial \tilde{x}^2} + \frac{\partial^2}{\partial \tilde{y}^2}.$$
(5)

С учетом требования ограниченности потенциалов и смещений из уравнений (5) получим следующее представление решения в попутной системе отсчета

$$\begin{split} u_1 &\equiv u(\tilde{y} > h) = U_1 \exp[i(\phi + k_{\perp}\tilde{y})\exp(-s\tilde{y})], \\ \Phi_1 &\equiv \Phi(\tilde{y} > h) = F_1 \exp(i\phi)\exp(-k\tilde{y}), \\ u_2 &\equiv u(\tilde{y} < -h) = U_2 \exp[i(\phi + k_{\perp}\tilde{y})\exp(s\tilde{y})], \\ \Phi_2 &\equiv \Phi(\tilde{y} < -h) = F_2 \exp(i\phi)\exp(k\tilde{y}), \end{split}$$
(6)

$$\Phi_0 = \exp(i\varphi)[C\exp(k\tilde{y}) + D\exp(-k\tilde{y})], |\tilde{y}| < h.$$

В выражениях (6) $\phi = k\tilde{x} - \Omega \tilde{t}$ – фаза колебаний в волне, отсчитываемая вдоль границ трещины, k – продольная, а

$$k_{\perp} = \frac{\Omega}{c_t} \frac{\beta}{1 - \beta^2} \tag{7}$$

- поперечная компонента полного волнового вектора $\mathbf{k} = \mathbf{k} + \mathbf{k}_{\perp}$ волны, Ω - частота колебаний в попутной системе отсчета, $\beta = V / c_t$. Величина *s*, имеющая смысл постоянной амплитудного спадания сдвиговых смещений в пьезоэлектрик от границ трещины, как и в [4; 5] будет определяться равенством

$$s = \frac{1}{1 - \beta^2} \left[k^2 (1 - \beta^2) - \frac{\Omega^2}{c_t^2} \right]^{1/2}.$$
 (8)

Граничные условия, выражающие при $\tilde{y} = \pm h$ отсутствие сдвиговых напряжений и непрерыв-

ность электрических потенциалов вместе с непрерывностью нормальных компонент электрической индукции, не содержат временных производных и, поэтому, как неоднократно указывалось [4; 5], остаются инвариантными при переходе в попутную систему отсчета. В данном случае, ввиду уравнений пьезоэффекта и с учетом (2), их можно представить в виде

$$\left(\frac{4\pi e}{\varepsilon} u_{1,2} + \Phi_{1,2} \right) \Big|_{\substack{\tilde{y}=\pm h}} = \Phi_0 \Big|_{\substack{\tilde{y}=\pm h}} ,$$

$$\varepsilon \frac{\partial \Phi_{1,2}}{\partial \tilde{y}} \Big|_{\substack{\tilde{y}=\pm h}} = \frac{\partial \Phi_0}{\partial \tilde{y}} \Big|_{\substack{\tilde{y}=\pm h}} ,$$

$$\left(c_{44}^* \frac{\partial u_{1,2}}{\partial \tilde{y}} + e \frac{\partial \Phi_{1,2}}{\partial \tilde{y}} \right) \Big|_{\substack{\tilde{y}=\pm h}} = 0 .$$

$$(9)$$

В формулах (9) величинам u и Φ предписывается индекс «1», если соответствующее граничное условие формулируется на верхней границе $\tilde{y} = h$, и индекс «2» – для условий на нижней границе $\tilde{y} = -h$.

2. Дисперсионное соотношение и анализ спектра мод

Подстановка выражений (6) в граничные условия (9) приводит к системе однородных алгебраических уравнений, из требования разрешимости которой имеем, в форме равенства нулю детерминанта системы, дисперсионное соотношение для электрозвуковых волн на поперечно смещающейся трещине пьезоэлектрического кристалла

$$\exp(-2kh)[k\mathcal{K}^{2} - s(1-\varepsilon)]^{2} +$$

$$+ \exp(-2kh)k_{\perp}^{2}(1-\varepsilon)^{2} =$$

$$= \exp(2kh)[k\mathcal{K}^{2} - s(1+\varepsilon)]^{2} +$$

$$+ \exp(2kh)k_{\perp}^{2}(1+\varepsilon)^{2}.$$
(10)

Здесь величина $\mathcal{K}^2 = 4\pi e^2 / (\epsilon c_{44}^*)$ – квадрат коэффициента электромеханической связи пьезоэлектрика.

Конфигурацией и принятым характером перемещения границ рассматриваемая задача о движущейся трещине пьезоэлектрика напоминает рассмотренную в [8; 9] задачу для электрозвуковых волн на движущемся полосовом домене сегнетоэлектрического кристалла. Именно этим объясняется идентичность выражения (10) дисперсионному соотношению работ [8; 9], если не обращать внимания на поле упругих смещений внутри полосового домена. Соответственно сразу можно заключить о принадлежности волн на трещине к разряду неколлинеарных электрозвуковых волн со всеми их особенностями, отмечавшимися в [4-9].

Сравниваемые задачи, тем не менее, не сводятся друг к другу из-за очевидных отличий в граничных условиях. Проистекающие отсюда различия в дисперсионных свойствах электрозвуковых волн, удерживаемых движущимся полосовым доменом и движущейся трещиной, составляют необходимый элемент новизны для последующего анализа.

Движение трещины сказывается в (10) присутствием вторых слагаемых, пропорциональных k_{\perp}^2 . При $k_{\perp} = 0$ в частности имеем вместо (10)

$$\exp(-2kh)[k\mathcal{K}^2 - s(1-\varepsilon)]^2 =$$
$$= \exp(2kh)[k\mathcal{K}^2 - s(1+\varepsilon)]^2.$$

Обе стороны этого равенства образуют полные квадраты, что позволяет сразу понизить порядок уравнения вдвое, прибегнув к процедуре извлечения корней:

$$\exp(-kh)[k\mathcal{H}^2 - s(1-\varepsilon)] =$$

= $\pm \exp(kh)[k\mathcal{H}^2 - s(1+\varepsilon)].$ (11)

Наличие двух корней отражает существование двух независимых ветвей спектра мод электрозвуковых волн. Группируя в (11) члены при \mathcal{K}^2 и s получим соответственно

$$\xi \mathcal{K}^2 = \sigma [1 + \varepsilon \operatorname{cth}(\xi)], \quad \xi \mathcal{K}^2 = \sigma [1 + \varepsilon \operatorname{th}(\xi)], \quad (12)$$

где $\xi = kh$, $\sigma = sh$. В выражениях (12) нетрудно разглядеть дисперсионные соотношения симметричной и антисимметричной моды щелевой электрозвуковой волны для случая неподвижных кристаллов без поперечного пьезоэффекта и фиксированного зазора [3].

Если в (10) сгруппировать члены, пропорциональные k_{\perp}^2 в правой стороне равенства, то в условиях движения трещины получим

$$\begin{aligned} \{\xi \mathcal{H}^2 - \sigma[1 + \varepsilon \operatorname{th}(\xi)]\}\{\xi \mathcal{H}^2 - \sigma[1 + \varepsilon \operatorname{cth}(\xi)]\} &= \\ &= -p^2[1 + \varepsilon \operatorname{ctg}(\xi)][1 + \varepsilon \operatorname{th}(\xi)]. \end{aligned}$$
(13)

Сравнение выражений (12) с выражением (13), где $p = k_{\perp}h$, показывает, что движение трещины обеспечивает параметрическую связь мод щелевых волн, меняющую вид спектров. Для предельно тонкой трещины $\xi \to 0$ на основании (13) имеем квадратное по *s* уравнение: $s^2 - sk\mathcal{K}^2 + k_{\perp}^2 = 0$. Оно предсказывает в результате движения трещины снижение коэффициента граничной локализации колебаний антисимметричной моды $s \approx k\mathcal{K}^2 - k_{\perp}^2 / (k\mathcal{K}^2)$ и,



Рис. 3. Спектральные зависимости локализации щелевой электрозвуковой волны поперечно движущейся трещиной пьезоэлектрического кристалла: $1 - \beta = 0.01$; $2 - \beta = 0.02$; $3 - \beta = 0.04$

напротив, возникновение и пропорциональное повышение граничной локализации колебаний симметричной моды $s\approx k_{\perp}^2$ / ($k\mathcal{K}^2$).

В другом предельном случае $\xi \rightarrow \infty$ уравнение (13) не имеет решения, если $p \neq 0$. Этот результат объясняется тем, что в условиях движения трещины для стационарного (вещественного, например, положительного k > 0) распространения неколлинеарной электрозвуковой волны необходимо, чтобы поток энергии в волне, подтекающий с одной стороны трещины ($\tilde{y} < -h$), уравновешивался потоком энергии, отводимой волной с другой ее стороны ($\tilde{y} > h$). Указанный баланс потоков регулируется сцеплением электрических полей через трещину и, естественно, возможен только при достаточной малости толщины трещины, что находит отражение в существовании верхней границы решения уравнения (13): $\xi < \xi_{max}$.

Уравнение (13) должно рассматриваться совместно с равенствами (7), (8) из которых следует, что $k_{\perp}^2 = \beta^2 [k^2 (1 - \beta^2)^{-1} - s^2]$. С учетом этого соотношения уравнение (13) можно представить как квадратное по σ уравнение

$$\sigma^2 - \frac{\xi \mathcal{K}^2}{1 - \beta^2} f(\xi)\sigma + \left(\frac{\xi \mathcal{K}^2}{1 - \beta^2}\right)^2 g(\xi) = 0$$
(14)

с функциями

$$f(\xi) = [1 + \varepsilon \operatorname{th}(\xi)]^{-1} + [1 + \varepsilon \operatorname{cth}(\xi)]^{-1},$$

$$g(\xi) = \frac{\beta^2}{\mathcal{K}^4} + \frac{1 - \beta^2}{[1 + \varepsilon \operatorname{th}(\xi)][1 + \varepsilon \operatorname{cth}(\xi)]}.$$
(15)



Рис. 4. Дисперсионные спектры щелевой электрозвуковой волны на поперечно смещающейся трещине: $1 - \beta = 0.04$; $2 - \beta = 0.08$; $3 - \beta = 0.15$; $4 - \beta = 0.17$

При выполнении условия $f^2(\xi) \ge 4g(\xi)$ оно парой своих корней $\sigma_{1,2} > 0$ задает аналитически зависимости $\sigma = \sigma(\xi)$ спектра коэффициентов граничной локализации мод щелевых электрозвуковых волн на берегах поперечно движущейся трещины. Процедура расчета сводится, таким образом, к подстановке найденных значений *s* для заданного k_{\parallel} в формулы (7), (8) и поочередном вычислении величин Ω и k_{\perp} . Типичные результаты расчетов представлены на рис. 3 и 4 для случая, когда пьезоэлектрик характеризуется параметрами $\mathcal{K}^2 = 0.35$, $\varepsilon = 7$, а трещина имеет низкую скорость поперечного перемещения $\beta << 1$.

Штриховые кривые, обозначенные на рис. 3, 4 римскими цифрами I и II, представляют соответственно зависимости в случае неподвижной трещины ($\beta = 0$) для антисимметричной и симметричной мод электрозвуковой волны, спектры которых даются выражениями (12). Видно, что движение трещины становится причиной параметрической связи симметричной и антисимметричной мод, которые при $\beta \neq 0$ не существуют изолированно друг от друга.

Вследствие указанной гибридизации спектров электрозвуковая волна на движущейся трещине приобретает смешенные признаки симметрии/ анти-симметрии распределения потенциала электрического поля поперек зазора. Аналогичную асимметрию в распределение упругих смещений граничной электрозвуковой волны поперек полосового домена в сегнетоэлектрике вносит, как было показано в [8; 9], движение полосового домена. Однако в этом случае изолированность мод движением полосового домена не нарушалась – спектры электрозвуковой волны трансформировались движением домена без гибридизации.

Геометрически гибридизация мод электрозвуковой волны выражается смыканием ветвей спектров ее локализации (рис. 3) в замкнутую петлю и образованием дисперсионных спектров (рис. 4) в форме полупетель. Подобные особенности преобразования поверхностных и граничных волн движением границ отмечались ранее для сред с подсистемами резонансного типа [10–12]. Применительно к движущейся трещине пьезоэлектрика резонансные качества в форме оптимизируемой связи кристаллов полями через зазор (трещину) демонстрирует уже не среды сами по себе, а слагаемые ими слоистая структура.

С ростом скорости поперечного движения трещины происходит заметное укорачивание петель спектра локализации электрозвуковой волны. Дисперсионные полупетли зависимостей фазовой скорости электрозвуковой волны в попутной системе отсчета $v(\Omega) = \Omega/(k^2 + k_\perp^2)^{1/2}$ от волновой толщины трещины $k_{\parallel}h$ (рис. 4) при этом выпрямляются и укорачиваются.

Связь фазовых скоростей $v(\Omega)$ и $v(\omega)$ электрозвуковой волны, а также других ее характеристик в попутной и лабораторной системе отсчета, вытекает из общих уравнений пьезоакустики (1). По этой причине относительность спектрального представления электрозвуковой волны для движущейся трещины будет такой же, как и в случае движущихся доменных границ [4; 5; 8; 9]. В частности, имеем $v(\omega) = v(\Omega)(1 - \beta^2)$, откуда следует, что полная делокализации колебаний в пределе β → 1, когда петли спектра локализации электрозвуковой волны на рис. 3 стягиваются в начало $(sh \rightarrow 0, kh \rightarrow 0)$, сопровождается «остановкой» электрозвуковой волны: $v(\omega) \rightarrow 0$. Детальное объяснение этого феномена было дано в [9] для случая полосового домена и может быть целиком перенесено на рассматриваемый случай движущейся трещины. Именно, замечая, что в пределе β → 1 трещина приобретает нулевую толщину, а волновая нормаль

полностью ориентируется по направлению движения трещины, этот результат объясняется расцеплением волны с трещиной.

Работа выполнена по гранту РФФИ в рамках проекта № 14-07-00621.

Список литературы

- Гуляев Ю.В., Марышев С.Н., Шевяхов Н.С. Электрозвуковая волна в зазоре пьезоэлектрической пары с относительным продольным перемещением // Письма в ЖТФ. 2006. Т. 32. № 20. С. 18-26.
- Марышев С.Н., Шевяхов Н.С. Щелевые волны на границах пьезоэлектриков в условиях относительного продольного перемещения / Сб. трудов XVIII сессии Российского акустического общества. Т. 1. М.: Геос, 2006. С. 23-26.
- Вилков Е.А., Марышев С.Н., Шевяхов Н.С. Электрозвуковые волны щелевого типа в слоистой структуре относительно перемещающихся пьезоэлектриков // Физика волновых процессов и радиотехнические системы. 2011. Т. 14. № 2. С. 84-92.
- Шевяхов Н.С. Об электрозвуковой волне на движущейся доменной границе // Акустический. журнал. 1999. Т. 45. № 4. С. 570-571.
- Гуляев Ю.В., Ельмешкин О.Ю., Шевяхов Н.С. Электрозвуковые поверхностные волны на движущихся границах // Радиотехника и электроника. 2000. Т. 45. № 3. С. 351–356.
- Freund L.B. Dynamic fracture mechanics. N.-Y.: Cambr. Univ. Press, 1998. 563 p.
- Левин В.М., Морозов Е.М., Матвиенко Ю.Г. Избранные нелинейные задачи механики разрушения. М.: Физматлит. 2004. 408 с.
- Ельмешкин О.Ю, Шевяхов Н.С. О трансляционном переносе электрозвуковых волн в сегнетоэлектрике движущимся полосовым доменом // Письма в ЖТФ. 2000. Т. 26. № 9. С. 14-19.
- Ельмешкин О.Ю., Шевяхов Н.С. Спектр мод неколлинеарных электрозвуковых граничных волн в сегнетоэлектрике с движущимся полосовым доменом // Акустический журнал. 2001. Т. 47. № 1. С. 69-75.
- Вилков Е.А., Шавров В.Г, Шевяхов Н.С. Сдвиговая поверхностная волна на движущейся блоховской стенке // Известия вузов. Радиофизика. 2001. Т. 44. № 8. С. 712–724.
- Шевяхов Н.С. О поверхностной ТМ-волне неколлинеарного типа на движущейся границе плазма-вакуум // Письма в ЖТФ. 2002. Т. 28. № 12. С. 40-47.
- Колчина Г.А., Неганов В.А., Шевяхов Н.С. Поверхностные ТМ-волны на движущихся границах слоя плазмы // Физика волновых процессов и радиотехнические системы. 2004. Т. 7. № 2. С. 13–28.

Electroacoustic gap waves guided by cross moving crack of piezoelectric crystal

S.N. Maryshev, N.S. Shevyakhov

The mode properties of electroacoustic gap waves on plane boundaries of a crack, uniformly moving in a piezoelectric crystal of 6mm (4mm) class symmetry are discussed. It is shown that transverse motion of a crack causes noncollinearity of the electroacoustic waves attached by its, leads to parametrical connection of symmetric and antisymmetric modes and is a source of frequency dispersion.

Keywords: piezoelectric effect, electroacoustic wave, gap structure, dispersion, moving boundary.

Неганов, В.А.

В.А., Табаков Д.П., Яровой Г.П.

Современная теория

и практические применения антенн

Современная теория и практические применения антенн: монография / В.А. Неганов, Д.П. Табаков, Г.П. Яровой; предисловие академика Ю.В. Гуляева; под ред. В.А. Неганова. – М.: Радиотехника, 2009. – 720 с.

ISBN 978-5-88070-222-0

УДК 621.396.67 ББК 32.845

Рассмотрены основные разделы теории и техники антенн. Освещены вопросы расчета и построения различных типов антенн (от вибраторных до рупорных и антенных решеток, включая фазированные). Основное внимание уделено антеннам СВЧ и расчетам их электромагнитных полей в ближней зоне, т. е. вопросам электромагнитной совместимости.

Принципиальное отличие книги от известных заключается в последовательном применении метода физической регуляризации (самосогласованного метода) к расчету электромагнитного поля антенн, по-

зволяющего осуществлять непрерывный переход с излучающей поверхности антенны к пространству вне ее. С помощью самосогласованного метода получены новые результаты по теории антенн: установлены связь между поверхностной плотностью тока на вибраторной антенне и напряженностью электромагнитного поля, однонаправленный режим излучения для кольцевой (рамочной антенны), режимы стоячих и бегущих волн в цилиндрической спиральной антенне, входное сопротивление практически для всех типов антенн. Теоретический материал подкреплен примерами применения многолучевых антенн.

Предназначено для разработчиков антенно-фидерных устройств, аспирантов и докторантов, занимающихся вопросами проектирования антенных систем различного назначения, студентов радиотехнических специальностей высших учебных заведений.