## ТЕНЗОР ДИЭЛЕКТРИЧЕСКОЙ ПРОНИЦАЕМОСТИ ИЗОГНУТЫХ ПО СПИРАЛИ ОПТИЧЕСКИХ ВОЛОКОН

Широкое применение в волоконно-оптических системах передачи (ВОСП) находят различные устройства, использующие анизотропные компоненты. К таким устройствам можно отнести модуляторы света, поляроиды, призмы и другие. В ВОСП могут также использоваться оптические волокна (OB), обладающие анизотропными свойствами. Некоторые кристаллы, например, на основе ниобата лития, турмалина, герапатита обладают естественной анизотропией. Что же касается создания искусственной анизотропии в оптических средах, то она может быть получена двумя путями, один из которых – это использование воздействия на среду внешнего электрического поля, под воздействием которого молекулы среды ориентируются определенным образом. Второй путь создания анизотропных оптических волокон – это воздействие механическими нагрузками на OB, в результате чего возникают механические напряжения во внутренней структуре среды, называемые фотоупругостью.

Фотоупругими свойствами OB обладают в случае изгиба их по пространственной спирали в охлажденном состоянии (при комнатной температуре), что является естественной формой укладки OB в сердечнике оптического кабеля (OK).

Целью данных тезисов является исследование элементов тензора диэлектрической проницаемости OB, обладающего свойством фотоупругости, которое можно использовать при разработке OK с улучшенными параметрами передачи OB.

Анизотропия складывается в целом, как известно, из анизотропии отдельных частиц и из анизотропии, обусловленной их упорядочением в пространстве, что определяет зависимость электрических свойств среды от направления.

Как известно, в анизотропных средах вектор электрической индукции  $\overline{D}$  связан с вектором напряженности электрического поля  $\overline{E}$  соотношением:

$$\overline{D} = \boldsymbol{\pounds} \cdot \overline{E} , \qquad (1)$$

где *€* – тензор диэлектрической проницаемости среды.

В работах Т.В. Макарова были получены выражения, определяющие элементы тензора диэлектрической проницаемости в зависимости от шага *p* и радиуса *R* скрутки спирали.

Соотношения, определяющие элементы тензора получены, как для декартовой, так и для цилиндрической систем координат.

Так, например, в цилиндрической системе координат элементы тензора € определяются соотношениями (1).

$$\varepsilon_{rr} = \varepsilon_{\varphi\varphi} = \varepsilon(r),$$

$$\varepsilon_{r\varphi} = \varepsilon_{\varphi r} = \varepsilon_{rz} = \varepsilon_{zr} = 0,$$

$$\varepsilon_{\varphi z} = \varepsilon_{z\varphi} = -\nu \cdot r,$$

$$\varepsilon_{zr} = \varepsilon(r) - 2 \cdot \chi r \cos \varphi + \chi^2 r^2 \cos^2 \varphi + \nu^2 r_2,$$
(2)

где  $\varepsilon(r)$  – диэлектрическая проницаемость изотропного прямолинейного OB; r,  $\phi$ , z – текущие координаты цилиндрической системы;

χ и v- параметры, характеризующие кривизну и кручение спирали соответственно, определяемые в зависимости от шага и радиуса спирали;

$$\chi = \frac{R}{R^2 + \left(\frac{p}{2\pi}\right)^2} \quad \text{if } \nu = \frac{p}{2\pi} \cdot \frac{1}{R^2 + \left(\frac{p}{2\pi}\right)^2}.$$
(3)

Был вначале произведен расчет диэлектрической проницаемости ε изотропного прямолинейного OB, сердцевина которого изготовлена из чистого кварца SiO<sub>2</sub>. Профиль показателя преломления ППП – ступенчатый. Расчет ε производился для средней длины волны λ четвертого окна

прозрачности, равной 1,59 мкм. Параметры спирали были приняты следующие: радиус R = 5 мм и шаг скрутки p = 100 мм. Графики зависимости  $\varepsilon_{zz}$  от координаты  $\varphi$  приведены на рис. 1.



Рисунок 1 – Зависимость  $\mathcal{E}_{zz}$  от  $\phi$  ( R = 5 мм, p = 100 мм)

При этом кривая 1 соответствует радиальной координате *r*, равной 1 мкм, а кривая 2 – 2,5 мкм.

Как видно из соотношений (2), элемент тензора диэлектрической проницаемости  $\mathcal{E}_{zz}$  в анизотропном OB отличался от диэлектрической проницаемости  $\mathcal{E}$  изотропного прямолинейного OB на некоторую величину  $\Delta \mathcal{E}$ . Была рассчитана прибавка  $\Delta \mathcal{E}$  для скрученного по спирали OB для различных шагов скрутки *p*, равных 50, 75,100 мм, а также двух значений радиуса изгиба спирали *R*, равных 5 и 10 мм.

Элементы тензора  $\mathcal{E}_{qz}$  и  $\mathcal{E}_{z\varphi}$ , зависящие от кручения спирали, определяются в зависимости от параметра v, который рассчитан для различных значений *p* и *R*.

Представляет также интерес исследовать зависимость  $\mathcal{E}_{zz}$  от координат поперечного сечения декартовой системы. С этой целью был произведен расчет  $\mathcal{E}_{zz}$  в зависимости от координат *x* и *y*. Расчетные формулы здесь не приведены. При этом с целью определения  $\mathcal{E}_{zz}$  в более широком диапазоне изменений *x*, радиус ОВ был выбран равным 25 мкм. Результаты расчета приведены на рис. 2. Координата *y* в расчетах принята равной 1 мкм. Произведенные расчеты  $\mathcal{E}_{zz}$  при других значениях координаты *y* показали, что  $\mathcal{E}_{zz}$  незначительно изменяется по сравнению с расчетами, проводимыми на рис. 2.



Рисунок 2 – Зависимость  $\mathcal{E}_{zz}$  от координаты  $\mathcal{X}$ 

В связи с этим можно сделать вывод о том, что зависимость  $\Delta \varepsilon$  от координаты *у* значительно меньше, чем от координаты *x*, и отличается менее, чем на один порядок [2].

Исследования зависимости элементов тензора диэлектрической проницаемости изогнутого по спирали OB, в конечном счете, позволяют выбрать оптимальные радиус R и шаг спирали p с точки зрения минимума потерь и дисперсии.

Материал работы может быть использован при разработке конструкций ОК с улучшенными параметрами передачи OB, а также при выполнении студентами индивидуальных работ.

## Литература

- 1. *Макаров Т.В.* Анизотропия изогнутых волоконных световодов // Труды УНИИРТ. 1995. Одесса, № 1. С. 103 106.
- 2. Одинцов Н.Н., Заяц А.П., Заяц С.А. Анализ некоторых компонентов ВОСП, использующих анизотропные среды // Праці УНДІРТ. 2002. № 4. С. 46 48.