### УДК 621.315.592

### ВЛИЯНИЕ МАТЕРИАЛА ПОДЛОЖКИ ОХЛАЖДАЕМОГО ИНФРАКРАСНОГО МАТРИЧНОГО ФОТОПРИЕМНИКА НА НАГРЕВ ЕГО ФОТОЧУВСТВИТЕЛЬНОГО СЛОЯ ПРИ ВЗАИМОДЕЙСТВИИ С ИНТЕНСИВНЫМ ЛАЗЕРНЫМ ИЗЛУЧЕНИЕМ

А. Э. Запонов, Д. С. Конради

(ВА РВСН им. Петра Великого, г. Балашиха Московской области)

В пакете программ инженерного анализа и суперкомпьютерного моделирования "Логос" разработаны и реализованы расчетные модели взаимодействия интенсивного лазерного излучения с матричными фотоприемниками на основе InSb и  $Cd_xHg_{1-x}$  Te с подложками из Si, GaAs, Ge, InAs для определения их влияния на формирование и эволюцию возникающих при этом тепловых полей. Проанализированы и представлены в аналитическом виде температурные зависимости оптических и теплофизических характеристик исследуемых материалов. Показаны полученные результаты моделирования, проведены их анализ и обобщение.

*Ключевые слова:* матричные фотоприемники, лазерное излучение, компьютерное моделирование, материал подложки, пакет программ "Логос".

#### Введение

Моделированию взаимодействия интенсивного лазерного излучения (ЛИ) с охлаждаемыми инфракрасными матричными фотоприемниками (МФП) на основе полупроводниковых материалов антимонида индия (InSb) и твердых растворов кадмия-ртути-теллура (Cd<sub>x</sub>Hg<sub>1-x</sub>Te, где x показывает долю Cd в растворе) посвящено множество работ [1—4]. Расчеты в них основаны на решении нестационарного трехмерного уравнения теплопроводности с определенными начальными и граничными условиями. Моделирование нагрева МФП при воздействии на него ЛИ осуществляется с помощью численных методов в конечно-элементной форме с использованием обеспечивающих требуемую детализацию расчетных сеток, что позволяет получить достаточно точные результаты. Однако в указанных работах рассмотрены случаи взаимодействия с ЛИ фоточувствительных слоев, размещенных на подложке из кремния, в то время как возможно использование других материалов, оптически прозрачных в требуемом диапазоне длин волн. Отличные от параметров кремния оптические и теплофизические характеристики способны существенно изменить температурное поле, формирующееся в МФП при воздействии на него ЛИ с теми же значениями энергии и длительности.

Анализ устройства и конструкции современных инфракрасных МФП позволил установить, что в качестве материалов подложек для приемников среднего и дальнего инфракрасного диапазона спектра, кроме кремния (Si), также используются арсенид галлия (GaAs), германий (Ge), арсенид индия (InAs) [5—7]. Применение конкретного (определенного) материала обусловлено его стоимостью, оптической прозрачностью в требуемом диапазоне спектра, возможностью образовывать прочное соединение с материалом фоточувствительного слоя и другими требованиями. Таким образом, целью данной работы является определение влияния материала подложки на формирование и эволюцию тепловых полей в МФП, возникающих в результате его взаимодействия с интенсивным ЛИ.

Исходя из цели сформированы частные задачи исследования:

1) разработка расчетной модели взаимодействия интенсивного ЛИ с МФП на основе InSb и  $Cd_xHg_{1-x}Te;$ 

- определение зависимостей оптических и теплофизических характеристик исследуемых материалов от температуры для уточнения расчетной модели;
- 3) проведение расчетов с использованием разработанной модели и анализ полученных результатов.

# Расчетная модель взаимодействия интенсивного ЛИ с МФП на основе InSb и $Cd_xHg_{1-x}Te$

Расчетная модель разработана в пакете программ инженерного анализа и суперкомпьютерного моделирования "Логос" по ряду причин [8]:

- данное программное обеспечение отечественного производства и сертифицировано для использования в государственных учреждениях Российской Федерации;
- графический интерфейс и возможность автоматического построения расчетной сетки позволяют упростить процесс моделирования;
- имеются возможности распараллеливания алгоритмов и использования высокопроизводительных и суперЭВМ для уменьшения времени расчетов.

В качестве объекта исследований выбраны многослойные МФП на основе InSb и  $Cd_xHg_{1-x}Te$ , содержащие  $64 \times 64$  чувствительных элемента (ЧЭ) размером  $25 \text{ мкм} \times 25 \text{ мкм}$ . ЧЭ сформированы на подложке толщиной 400 мкм при толщине фоточувствительных слоев 25 мкм, в качестве контактов ЧЭ с мультиплексором используются индиевые (In) столбы со стороной поперечного сечения (квадрата) 20 мкм и высотой 8 мкм. Трехмерная модель элемента МФП показана на рис. 1.

Для проведения расчетов приняты следующие граничные условия:

- верхняя (облучаемая ЛИ) поверхность подложки излучает в окружающую среду;
- через нижнюю поверхность In-столба происходит сток тепла в мультиплексор за счет теплопроводности, что моделируется граничными условиями третьего рода со значением коэффициента теплоотдачи, подобранным таким образом, что обеспечивается охлаждение МФП от 300 до 80 К за 5 мин [6];
- стенки боковых поверхностей ЧЭ теплоизолированы.

В качестве начальных условий принято равномерное распределение температуры в МФП:  $T_0 = 80$  K.

Для расчетов выбрана сетка с переменным пространственным шагом, где по толщине каждый ЧЭ разбивался в слое подложки на 10, а в фоточувствительных слоях и In-столбах — на 5 интервалов. В поперечном сечении все элементы МФП разбивались на 3 интервала в каждом координатном направлении.

В расчетах моделировалось воздействие на МФП сквозь подложку импульсным ЛИ с длиной волны 3,98 мкм и равномерным распределением энергии в сечении пучка, полностью накрывающим один ЧЭ площадью  $1,225 \cdot 10^{-5}$  см<sup>2</sup> в геометрическом центре МФП. Моделирование проводилось для моно-импульса ЛИ с энергией 2 мДж при длительности воздействия 400 мкс и форме импульса *строб*.



Рис. 1. Схематическое изображение объемной модели ЧЭ М<br/>ФП

# Зависимости оптических и теплофизических характеристик исследуемых материалов от температуры

Систематизированный набор результатов экспериментальных исследований физических характеристик полупроводниковых материалов содержится в тематической базе данных [9] в графическом виде. При помощи оцифровки графиков были получены значения характеристик, соответствующие экспериментальным с точностью до тысячных. По результатам оцифровки с помощью лицензионного пакета программ Mathcad для исследуемых материалов получены значения и выражения, наиболее точно описывающие зависимости их оптических и теплофизических характеристик от температуры (табл. 1—3).

Приведенные выражения соответствуют имеющимся экспериментальным данным для исследуемых материалов с коэффициентом корреляции не ниже 0,95 и использованы при уточнении математической модели с целью повышения точности получаемых результатов расчетов.

Таблица 1

### Значения коэффициентов поглощения и плотности исследуемых материалов при температуре 300 К

Материал подложки	Коэффициент поглощения	Плотность, кг/м $^3$	
GaAs	0,25	7 390	
Ge	0,2	5330	
InAs	$0,\!12$	5670	
Si	0,2	2330	
InSb	0,72	5777	
$\mathrm{Cd}_{x}\mathrm{Hg}_{1-x}\mathrm{Te}$	0,28	7 393	

Таблица 2

## Выражения, описывающие зависимости удельной теплоемкости исследуемых материалов от температуры

Материал подложки	Удельная теплоемкость, Дж/(кг·К)	
GaAs	$10^{-7} T^5 - 32 \cdot 10^{-7} T^4 + 15 \cdot 10^{-4} T^3 - 0.23 T^2 + 53 T + 151.22 \cdot 10^3$	
${ m Ge}$	$7,\!99\ln T - 177,\!7$	
InAs	$67,2\cdot 10\ln T - 136,6$	
Si	$10^{-7} T^4 + 42 \cdot 10^{-7} T^3 - 6,12 \cdot 10^{-3} T^2 + 3,9 T - 76,3$	
InSb	$54,\!476\ln T - 109,\!73$	
$Cd_xHg_{1-x}Te$	$0,\!058T(x,t)^*+149,\!76$	

\*Наличие параметров (x, t) подчеркивает в данном случае зависимость температуры не только от времени t, но и от концентрации x атомов кадмия.

Таблица 3

## Выражения, описывающие зависимости коэффициента теплопроводности исследуемых материалов от температуры

Материал подложки	Коэффициент теплопроводности, $BT/(M \cdot K)$	
GaAs	$15,4 \cdot 10^{-11} T^2 - 55 \cdot 10^{-15} T^3 - 12,3 \cdot 10^{-9} + 37 \cdot 10^{-6}$	
Ge	$78,1\cdot 10^{-5}T^{-1,25}$	
InAs	$77706,4\cdot T^{-1,38}$	
Si	$96,7\cdot 10^{-4}T^{-1,49}$	
InSb	$635,\!28T^{-1,42}$	
$\mathrm{Cd}_{x}\mathrm{Hg}_{1-x}\mathrm{Te}$	$7 \cdot 10^{-5} T^2 - 0,0872 T + 33,859$	

### Результаты расчетов и их анализ

В результате проведения расчетов с использованием пакета программ инженерного анализа и суперкомпьютерного моделирования "Логос" получены графические представления тепловых полей, сформировавшихся в МФП в результате воздействия ЛИ. Примеры для кремниевой подложки показаны на рис. 2, 3. Также получены зависимости температуры для полупроводниковых материалов исследуемых МФП на основе InSb и  $Cd_xHg_{1-x}Te$  (рис. 4—6).

В результате анализа зависимостей, показанных на рис. 4-6, установлено следующее:

- зависимость температуры фоточувствительного слоя от времени воздействия ЛИ (времени нагрева) описывается логарифмической функцией;
- при одинаковых уровнях воздействия МПФ на основе Cd<sub>x</sub>Hg<sub>1-x</sub>Te получает больший нагрев, что обусловлено большим значением коэффициента теплопроводности тройного соединения и меньшим значением теплоемкости;
- материал подложки вносит существенный вклад в нагрев фоточувствительного слоя при воздействии ЛИ, что в большей степени обусловлено удельной теплоемкостью этого материала;



a



Рис. 2. Термограмма результата взаимодействия интенсивного ЛИ с МФП на основе InSb (a) и  $Cd_xHg_{1-x}Te(\delta)$ . Вид сбоку



a



Рис. 3. Термограмма результата взаимодействия интенсивного ЛИ с МФП на основе InSb (a) и  ${\rm Cd}_x{\rm Hg}_{1-x}{\rm Te}$   $({\mathcal 6}).$  Вид сверху



Рис. 4. Зависимости температуры нагреваемого ЧЭ от времени воздействия ЛИ для МФП на основе InSb (a) и Cd<sub>x</sub>Hg<sub>1-x</sub>Te  $(\delta)$ : — — — GaAs; — — — Ge; — — — — InAs; … — — Si



Рис. 5. Зависимости температуры подложки непосредственно над нагреваемым ЧЭ от времени воздействия ЛИ для МФП на основе InSb (*a*) и  $Cd_xHg_{1-x}Te$  ( $\delta$ ): — — — GaAs; — — — Ge; — — — — InAs; … — — Si



- характер зависимости нагрева фоточувствительного слоя от времени воздействия для различных подложек не зависит от материала, на основе которого изготовлен МФП;
- тепловая волна от места воздействия ЛИ на МФП быстрее распространяется по фоточувствительному слою на основе Cd<sub>x</sub>Hg<sub>1-x</sub>Te независимо от материала подложки, что объясняется большим значением коэффициента теплопроводности по сравнению с InSb.

### Заключение

В результате проведенных исследований установлено, что основной вклад в процесс нагрева фоточувствительного слоя МФП в процессе его взаимодействия с интенсивным ЛИ определяется значениями теплофизических характеристик материала подложки.

С помощью разработанных в ходе настоящих исследований расчетных моделей возможна оценка оптической стойкости InSb и  $Cd_xHg_{1-x}$ Te МФП, а также обоснование целесообразности использования конкретных материалов в качестве подложек исходя из условий их применения. Возможности пакета программ "Логос" позволяют разработать другие аналогичные модели фотоприемников на основе перспективных полупроводниковых материалов с любой топологией для исследования процессов их функционирования в различных условиях взаимодействия с интенсивным ЛИ.

Направлением дальнейших исследований является моделирование взаимодействия интенсивного ЛИ с многодиапазонными МФП на квантовых ямах с целью определения влияния особенностей топологии матрицы на растекание тепла.

### Список литературы

1. *Средин В. Г., Сахаров М. В.* Математическая модель воздействия лазерного излучения на многослойную полупроводниковую фоточувствительную структуру // Прикладная физика. 2011. № 2. С. 5—11.

Sredin V. G., Sakharov M. V. Matematicheskaya model vozdeystviya lazernogo izlucheniya na mnogosloynuyu poluprovodnikovuyu fotochuvstvitelnuyu strukturu // Prikladnaya fizika. 2011. Nº 2. S. 5–11.

- 2. Сахаров М. В., Средин В. Г., Астраускас Й. И., Васильева Ю. В. Трехмерная математическая модель воздействия лазерного излучения на матричный фотоприемник на основе  $\operatorname{Hg}_{x}\operatorname{Cd}_{1-x}\operatorname{Te} //$  Известия вузов. Физика. Томский ГУ. 2013. Т. 56, № 9—2. С. 98—101. Sakharov M. V., Sredin V. G., Astrauskas Y. I., Vasilyeva Yu. V. Tryekhmernaya matematicheskaya model vozdeystviya lazernogo izlucheniya na matrichnyy fotopriyemnik na osnove  $\operatorname{Hg}_{x}\operatorname{Cd}_{1-x}\operatorname{Te} //$  Izvestiya vuzov. Fizika. Tomskiy GU. 2013. Т. 56, № 9—2. S. 98—101.
- Сахаров М. В., Средин В. Г., Конради Д. С. Трехмерная модель нагрева многослойного матричного фотоприемника в поле интенсивного лазерного излучения // Прикладная физика. 2018. № 6. С. 43—48.
   Sakharov M. V., Sredin V. G., Konradi D. S. Tryekhmernaya model nagreva mnogosloynogo matrichnogo fotopriyemnika v pole intensivnogo lazernogo izlucheniya // Prikladnaya fizika. 2018. № 6. S. 43—48.
- 4. Сахаров М. В., Средин С. Г., Запонов А. Э., Конради Д. С. Имитационное моделирование воздействия лазерного излучения на InSb матричный фотоприемник в пакете программ ЛОГОС // Известия вузов. Физика. Томский ГУ. 2019. Т. 62, № 9. С. 117—122. Sakharov M. V., Sredin V. G., Zaponov A. E., Konradi D. S. Imitatsionnoe modelirovanie vozdeystviya lazernogo izlucheniya na InSb matrichyy fotopriyemnik v pakete programm LOGOS // Izvestiya vuzov. Fizika. Tomskiy GU. 2019. Т. 62, № 9. S. 117—122.
- 5. Пономаренко В. П. Квантовая фотосенсорика. М.: АО "НПО "Орион", 2018. *Ponomarenko V. P.* Kvantovaya fotosensorika. М.: АО "NPO "Orion", 2018.
- 6. ФГБУН "Институт физики полупроводников им. А. В. Ржанова". https://www.isp.nsc.ru. FGBUN "Institut fiziki poluprovodnikov im. A. V. Rzhanova". https://www.isp.nsc.ru.

- 7. *Тарасов В. В., Якушенков Ю. Г.* Инфракрасные системы "смотрящего типа". М.: Логос, 2004. *Tarasov V. V., Yakushenko Yu. G.* Infrakrasnye sistemy "smotryashchego tipa". М.: Logos, 2004.
- Пакет программ инженерного анализа и суперкомпьютерного моделирования "Логос". http://logos.vniief.ru.
   Paket programm inzhenernogo analiza i superkompyuternogo modelirovaniya "Logos". http://logos.vniief.ru.
- 9. Тематическая база данных перспективных полупроводниковых материалов. http://ioffe.ru. Tematicheskaya baza dannykh perspektivnykh poluprovodnikovykh materialov. http://ioffe.ru.

Статья поступила в редакцию 25.06.2021.