

показатели находится в следующих диапазонах:

- для коэффициентов теплопроводности $0,5...1,0 \text{ Вт}/\text{м}\cdot\text{С}$;
- для коэффициентов термического расширения $(-1,5...0,5)\cdot10^{-6} \text{ С}$;
- для коэффициента термического расширения $0,8...1,5 \text{ ккал}/\text{кг}\cdot\text{С}$.

Изменением вида углеродных волокон, вводимых в полимер, их схемы армирования можно добиться существенного снижения коэффициента линейного термического расширения, поскольку для углепластиков он в 15–20 раз ниже, чем у металлов (таблица 1).

Таблица 1. Значения коэффициента линейного термического расширения для материалов

Вид материала	$\text{КЛТР}\cdot10^6, 1/\text{°С}$
Алюминий	23,8
Медь	16,5
Сталь	15,0
Высокопрочное графитированное углеродное волокно	0,08

Также углепластик является наиболее прочным материалом по показателям удельной прочности и жесткости по сравнению с другими наиболее распространенными материалами (таблица 2).

Одним из основных требований конструкции космического оборудования является обеспечение малой массы входящих компонентов. Удельный вес углепластика составляет $1,7 \text{ г}/\text{см}^3$, что почти в 2 раза легче, чем у алюминия и почти в 5 раз меньше чем у стали. Таким образом, выбор данных материалов оправдан: основной слой представлен углепластиком, так как он обладает высокими прочностными характеристиками и

теплоустойчивостью, в сравнении со стеклопластиком, так же с более низким КЛТР. Введение стеклопластической пластины в поверхностный слой, обеспечит уменьшение воздействия высоких температур, за счёт низкой теплопроводности. Данный слой также играет роль диэлектрического покрытия, защищающая токопроводящий углепластиковый каркас. Обеспечение равномерности размеров конструкции возможно благодаря пропорциональности КЛТР и размеров пластин. Очевидно, что данная конструкция не только прочна и размеростабильна, но и имеет более облегченную массу, в сравнении с использованием металлических материалов. Единственным минусом на сегодняшний день может стать высокая стоимость изготовления деталей из данных материалов.

Таблица 2. Основные физико-механические свойства применяемых материалов

Материал	Прочность при растяжении, МПа	Удельная прочность $\text{e}\cdot10^3, \text{ км}$
Углепластик	780-1800	53-112
Стеклопластик	1920	91
Высокопрочная сталь	1400	18
Титановый сплав	1000	28

1. Проектирование адаптивного к действию градиентов температур размеростабильного корпуса космического телескопа. Ахметов. Р.Н., Сторож А.Д., Стратилатов Н.Р., Шайда А.Н., Нонин А.С., Потапова Ю.В., Кудрявцев О.Б. ФГУП ГНП РКЦ “ЦСКБ-Прогресс”, г. Самара. Вестник Самарского государственного аэрокосмического университета. №4 (42) 2013. – С.70–75.
2. Свойства углепластика и области их применения. Б.И. Молчанов, И.И. Гудимов. Всероссийский институт авиационных материалов / 1996-202215. Журнал «Авиационная промышленность» №3-4, 1997. – 10 с.

УДК 623.4.052.52:535.8

ПОВЫШЕНИЕ МЕХАНИЧЕСКОЙ ЖЁСТКОСТИ КОНСТРУКЦИИ КОЛЛИМАТОРНОГО ПРИЦЕЛА ЗАКРЫТОГО ТИПА

Фёдорцев Р.В.¹, Ияд Кусай Мохамад¹, Шкадаревич А.П.², Фуфаев А.В.², Рыжков С.А.¹

¹Белорусский национальный технический университет, ²Унитарное предприятие “НТЦ «ЛЭМТ» БелОМО“
Минск, Республика Беларусь

Основным преимуществом коллиматорных прицелов закрытого типа по сравнению с классическими прицелами открытого типа является возможность их практического применения в сложных погодных условиях: интенсивный дождь, туман, мокрый снег и т.п. Заполнение внутренних полостей прицела азотом повышенной чистоты обеспечивает хорошее качество изображения и препятствует запотеванию оптических компонентов при перепадах температур.

Одним из современных прицелов данного вида, выпускаемых на предприятии НТЦ «ЛЭМТ» являются модель ПК-01ВС работающий в режиме

наведения на цель прямой наводкой. Вторая его модификация – модель ПКП-2С обеспечивающая работу в двух режимах: прямой наводки и прицеливание при стрельбе из-за горизонтальных и вертикальных защитных укрытий (гребни окопов, углы зданий, подоконники, стволы деревьев, камни и т.д.), за счёт применения сменной окулярной насадки с углом поворота 360° [1].

Коллиматорный прицел устанавливается на автоматы АК всех модификаций и другое автоматическое стрелковое оружие, имеющее посадочное место в виде направляющей планки типа «ласточкин хвост», расположенной на боковой поверхности ствольной коробки. Для

жёсткой фиксации прицела на оружии в конечном положении поворачивается рычаг зубчатого зажимного механизма (рисунок 1).



Рисунок 1 – Внешний вид коллиматорного прицела модели ПК-01ВС

Видимое увеличение в 1 крат обеспечивает реалистичность изображения цели в поле зрения и оценку расстояния до объекта наблюдения.

В оптической системе прицела исправлены ошибки параллакса совмещения прицельной марки, мушки и цели.

Функциональная схема прибора наведения приведена на (рисунок 2).

Конструктивно коллиматорный прицел выполнен в герметичном алюминиевом корпусе 1, внутри которого на подвижной оправе 2 вклеен телеобъектив 3 и лазерный диодный модуль 4 для формирования прицельной марки в точке O, находящейся в плоскости промежуточного изображения между положительной и отрицательной линзой объектива с антибликовыми покрытиями. Диодный модуль 4 установлен под углом 7 градусов к линии визирования и выведен за пределы световой зоны. Юстировка угла наклона оси в пределах $\pm 10'$ обеспечивается поворотом оправы 2 относительно корпуса 1 за счёт вращения маховиков механизма выверки 5. Диапазон выверки в горизонтальном и вертикальном направлениях относительно плоскости направляющей планки составляет не менее ± 1 угл. град.

Герметичность оптической системы обеспечивается установкой в корпус 1 двух защитных смотровых окон 6 и 7 в независимых оправах, с нанесением на них резьбовые поверхности клея-герметика Multi Purpose Sealant

Dow Corning 732 и закладкой уплотнительных колец O-Ring NBR 872.

Прицел предназначен для работы, как в дневное, так и в ночное время с различным уровнем освещённости. Для обеспечения наилучшего контраста изображения прицельной марки на общем фоне в конструкции предусматривается 8 ступенчатое регулирование уровня яркости от «1» до «7» с равномерным её возрастанием. Максимальная яркость должна быть достаточной для того, чтобы видеть прицельную марку на светлом фоне, а минимальная яркость не должна ослеплять стрелка при прицеливании в сумерки. Прицельная марка выполнена в виде точки – RED DOT. «Точка» – самый технически простой и дешевый вариант реализации, однако её сложнее заметить на фоне цели, так как она в большинстве случаев закрывает точку прицеливания. Более эффективным считается применение прицельной марки в виде перекрестья с разрывом, она лучше заметна, позволяет оценивать дальность до цели по соотношению угловых размеров цели и перекрестия.

Установка требуемого значения яркости обеспечивается поворотом маховика 8, который функционально связан с элементами платы управления 9. Источником питания лазерного диодного модуля 4 является одна аккумуляторная батарея 10 типа АА с номинальным напряжением $1,5 (1,2) \pm 0,01$ В. При максимальном значении уровня яркости (положение «K») обеспечивается потребление тока на уровне 4 мА. В выключенном режиме (положение «0») ток составляет 6 мкА – обеспечивается функционирование только платы управления.

По итогам проведения серии лабораторных испытаний коллиматорного прицела ПК-01ВС на вибростенде модели ВЭДС-1500 были выявлены дефекты в виде локального осыпания смазки «Протон» в местах установки оптических деталей. Анализ конструкции прицела показал, что причиной выкрашивания смазки послужила значительная величина зазоров в деталях шарнирного механизма, послуживших катализатором для возникновения вибраций.

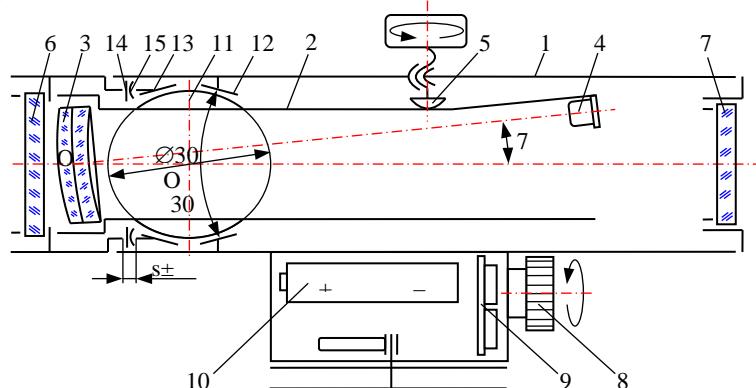


Рисунок 2 – Функциональная схема коллиматорного прицела модели ПК-01ВС

При юстировке прицела необходимо обеспечить оптимальный баланс между усилием, прикладываемым к маховикам 5 механизма выверки и усилием, прикладываемым при закручивании оправы компонента 6, обеспечивающего деформацию пружины 15. В соответствии с рекомендациями [2] и с учётом эргономических требований предъявляемых к измерительным оптическим приборам, величина крутящего момента на рукоятках точной настройки Ø19 мм находится в пределах 2,3...5,0 Н·м. Этого усилия вполне достаточно для плавной работы резьбового соединения винт-гайка механизма выверки с посадкой M5-6Н/g6 (II класс точности), обеспечивающей суммарную величину зазоров:

$$\Delta_{5\min} = 0,004 \text{ мм и } \Delta_{5\max} = 0,020 \text{ мм.}$$

В подвижном шаровом шарнирном соединении наружной полусфера 11 Ø30 мм и двух установочных колец 12 и 13 с внутренними коническими поверхностями, суммарная величина зазоров составит:

$$\Delta_{11\min} = 0 \text{ мм и } \Delta_{11\max} = 0,294 \text{ мм.}$$

Для деталей коллиматорного прицела проведен расчёт размерной цепи в осевом направлении, который показал, что для компенсации ширины замыкающего звена необходима установка промежуточного кольца 14

толщиной $s_{14} = 0,4 \text{ мм}$ и пружинной шайбы 15 толщиной $s_{15} = 2,0 \text{ мм}$. Функциональные свойства пружинного кольца 15 будут соблюдаться при обеспечении условия макси-мальной величины его деформации $f_{15} \leq 1/2s_{15}$. Исходя из усилия, прикладываемого к оправе компонента 6 (34 Н), материала пружинного кольца (Сталь 65Г) и равновесного состояния всей юстируемой системы $f_{15\max} \sim 0,95 \text{ мм}$.

При сборке требуемая толщина прокладки 14 и пружинной шайбы 15 подбираются селективно из заранее подготовленного комплекта.

Коллиматорный прицел дополнительно может комплектоваться телевизионным прицелом с защищенным радиоканалом, наглазным дисплеем с индикацией, адаптивным прикладом специальной конструкции.

1. Прицел коллиматорный перископический ПКП-2С с комплектом доработки оружия: каталог / Продукция / Оптические и оптоэлектронные изделия / Прицелы коллиматорные для стрелкового оружия. Холдинг «БелОМО» 2010 – 2017. ОАО "БелОМО – ММЗ имени С.И. Вавилова". http://belomo.by/catalog/optical-and-opto-electronic-products/priceli_kollimatorne_dlya_strelkovogo_orujiya/pkp_2c.
2. Справочник конструктора оптико-механических приборов / Под общ. ред. В.А. Панова. – Л.: Машиностроение, 1980. – 742 с.

УДК 62-67:004.946: 303.732.4

МЕТОД ИМИТАЦИИ ТЕПЛОВОГО ВОЗДЕЙСТВИЯ И АЛГОРИТМ ОБРАБОТКИ ИНФОРМАЦИИ ДЛЯ СИСТЕМ ВИРТУАЛЬНОЙ И ДОПОЛНЕННОЙ РЕАЛЬНОСТИ

Чернавчич Д.А., Фёдорцев Р.В.

Белорусский национальный технический университет

Минск, Республика Беларусь

В результате интенсивного развития сферы информационных технологий происходит постоянное усовершенствование сопутствующих технических устройств, особенно в области игровой и мультимедийной продукции. Основной задачей становится слияние виртуального и реального мира в единое пространство. Общеизвестно, что классические сферы развлечения обеспечивают передачу информации через зрение 80% и слух 16%. В настоящее время разработано значительное количество устройств виртуальной реальности, однако фактически большинство из них ограничены возможностями создания 3D эффекта, т.е. обеспечивают только просмотр объёмного изображения. Технология 5D базируется на тактильных ощущениях и задействует: обоняние, осязание и вкус. Однако, для «полного погружения» в мир виртуальной и дополненной реальности необходимо также учитывать еще четыре чувства: термоцепцию – чувство тепла (или его отсутствия) на нашей коже; эквибириоцепцию – чувство равновесия, которое определяется содержащими жидкость

полостями в нашем внутреннем ухе; ноцицепцию – восприятие боли кожей, суставами и органами тела; проприоцепцию («осознание тела») – понимание того, где находятся части нашего тела, даже мы не чувствуем и не видим их [1].

Концепция разработки виртуальных очков развивается в двух направлениях: относительно недорогие модели рассчитаны для совместной работы со смартфонами и профессиональные модели такие как: Oculus CV1 и Rift DK2, Sony PlayStation VR, HTC Vive имеют собственный встроенный экран. За счёт близкого расположения экрана относительно глаз обеспечивается относительно небольшой угол обзора 85...110°. В различных вариантах исполнения устройства снабжаются встроенными датчиками акселерометра, гироскопа, приближения и магнитным датчиком. Разработаны также комбинированные устройства виртуальной реальности (очки HTC Vive & перчатки Manus VR) основанные на технологии позиционного отслеживания Lighthouse (рисунок 1). Перчатки имеют восьмичасовое время автономной работы и