# Проектирование системы обеспечения теплового режима малого космического аппарата дистанционного зондирования Земли

И.В. Кауров

Самарский национальный исследовательский университет им. академика С.П. Королева Самара, Россия ivkaur@yandex.ru

Аннотация—Разработаны математические модели теплового состояния малого космического аппарата (МКА) дистанционного зондирования Земли с распределенными и сосредоточенными параметрами. Моделирование теплового состояния МКА произведено с помощью специализированного программного обеспечения Siemens NX и программного пакета Matlab в среде динамического междисциплинарного моделирования сложных технических систем Simulink. Проведён сопоставительный анализ полученных результатов.

Ключевые слова— малый космический аппарат, дистанционное зондирование Земли, система обеспечения теплового режима, тепловое состояние, моделирование.

### 1. Введение

Создание миниатюрной бортовой аппаратуры (БА), а также компактных оптических систем, способных работать в космическом пространстве, способствует росту числа малых космических аппаратов (МКА), что выявляет необходимость в быстрой и качественной оценке их теплового состояния. Поддержание условий эксплуатации оптических систем является интересной задачей в связи с необходимостью выполнения наиболее сложных требований к окружающей среде.

Небольшие габариты МКА позволяют применять модели на основе дифференциальных уравнений с сосредоточенными параметрами особенно на начальных этапах проектирования аппарата, облегчая таким образом процесс проектирования системы обеспечения теплового режима (СОТР) МКА. Применение тепловых моделей с сосредоточенными параметрами широко распространено при малогабаритной проектировании бортовой аппаратуры космических аппаратов (КА). Тепловые радиоэлектронной расчёты блоков аппаратуры производятся с помощью подобного подхода довольно давно при проектировании, анализе и испытаниях [1, 2, 3, 4].

Данный подход имеет недостаточную точность для крупных КА. Прежде всего это связано с применением активных систем терморегулирования, в отличии от МКА, в которых в большей мере используют пассивные средства терморегулирования. Системы активного тактико-технические терморегулирования имеют характеристики меньшего диапазона, требуют более тонкой настройки для функционирования, что существенно усложняет их применение в МКА. Проектанты всё чаще применяют электрические тонкопленочные нагреватели или холодильники при поддержании рабочей температуры чувствительных

приборов. Существующие активные системы терморегулирования требуют миниатюризации. Только в случае уменьшения их габаритов возможно применение на МКА [5].

Целью данной работы является проведение сопоставительного анализа результатов моделирования в распределенных и сосредоточенных параметрах теплового состояния МКА дистанционного зондирования Земли (ДЗЗ).

## 2. Основные проектные характеристики МКА

В качестве целевой аппаратуры была выбрана оптикоэлектронная аппаратура (ОЭА) «Аргус», разработки НПП «ОПТЭКС» и ПАО «Красногорский завод им. С.А. Зверева». Необходимо сформировать «вокруг» ОЭА конструкцию корпуса с элементами установки устройств и приборов бортовых обеспечивающих систем при наличии ограничений.

ОЭА предназначена для съёмки земной поверхности в 8-ми мультиспектральных каналах в диапазоне 0,45-0,96 мкм с разрешением 10 м и в 2-х панхроматических каналах в диапазоне 0,5-0,8 мкм с разрешением 5 м.

Были осуществлены основные этапы проектирования, позволяющие представить первоначальный проектный облик МКА. По разработанной математической модели с сосредоточенными параметрами произведён расчёт теплового состояния МКА в системе Matlab. Адекватность модели подтверждена расчётом в распределенных параметрах (Рис. 1).



Рис. 1. Конечно-элементная модель МКА в Siemens NX

VIII Международная конференция и молодёжная школа «Информационные технологии и нанотехнологии» (ИТНТ-2022) Том 2. Информационные технологии дистанционного зондирования Земли

Значения рабочей температуры БА, а также значения её тепловыделений приведено в таблице 1.

Таблица I.	ЗНАЧЕНИЯ ТЕПЛОВЫДЕЛЕНИЙ ОСНОВНОЙ БОРТОВС	)Й
	АППАРАТУРЫ И ЕЁ РАБОЧАЯ ТЕМПЕРАТУРА	

Бортовая аппаратура (панель)	Теплов ыделен ие, Вт	Рабочая температура, °С
Аккумуляторная батарея (АБ) (-Z)	0,5-10	от -5 до +35
Бортовая система контроля и управления ДОКА-Б278 (БСКУ) (-Z)	5-10	от -50 до +50
Управляющий двигатель-маховик (Мах) (-Z, +Z, средняя панель)	2	от -50 до +50
Блок управления ДУ (БУ ДУ) (-Z)	1-10	от -10 до +40
Блок обработки данных (БОД) (-Z)	5	от -10 до +40
Радиолокационный комплекс (РК) (+Y)	2-7	от -50 до +50
Блок автоматики контроля, управления и регулирования СЭП (БАКУР) (-Y)	1,5-4	от -10 до +40
Бортовое запоминающее устройство (БЗУ) (+Z)	1-3	от -50 до +50
Радиопередающее устройство (РПУ) (+Z)	2-5	от -20 до +40
Блок автоматизированной идентификационной системы (АИС) (+Z)	1-5	от -40 до +70
Универсальная многофункциональная вычислительная система (УМВС) (+Z)	2-5	от -50 до +50
Оптико-электронная аппаратура АРГУС (средняя панель)	5-8	от -30 до +50
Электромагнит (-Y, +Z)	1-11	от -50 до +50

Стоит отметить, что в процессе решения проектной состав целевой залачи определён аппаратуры разрабатываемого МКА для задач экологического мониторинга на основе анализа соответствия технического уровня создаваемого МКА передовым достижениям отечественной и зарубежной науки и техники, а также сравнения МКА по основным техническим и эксплуатационным характеристикам с существующими и разрабатываемыми отечественными и МКА-аналогами, зарубежными оснашёнными мультиспектральными системами наблюдения среднего разрешения.

Конструкция МКА представлена набором твердых тел и плоскостей, аппроксимированных четырехузловой тетраэдальной и плоской прямоугольной сетками элементов. После создания конечно-элементной модели присваивались всевозможные связи, свойства материалов, нагрузки, соответствующие объекты симуляции, а также радиационные характеристики поверхностей.

Тепловые характеристики, радиационные обеспечиваемые на элементах МКА, зависели в большей степени экранно-вакуумной использования от теплоизоляции (ЭВТИ). Была выбрана изоляция марки ЭВТИ – ВВ на основе двусторонних металлизированных использованием пленок с в качестве терморазделительного слоя синтетического ворса, а в качестве облицовочной стеклянную ткань оптического

назначения с отношением оптических коэффициентов AS/  $\epsilon = 0,\,91.$ 

При проведении расчетов, на этапе структурнопараметрического синтеза в среде динамического междисциплинарного моделирования сложных технических систем Simulink, в конструкции разработанного аппарата выделено n=153 термических узла системы, к каждому из которых было составлено дифференциальное уравнение с учётом разбиения узлов сотовых панелей на внутренние и внешние.

В качестве начальных условий принимались: температура МКА 20 °С, ориентация на Солнце панелью +X, на которой установлены солнечные батареи, высота орбиты 500 км, наклонение 65°, внутренние тепловыделения соответствуют таблице 1, считаем, что бортовая аппаратура работала на трёх витках. В ходе моделирования полёта граничные условия рассчитываются на каждом шаге моделирования.

Полученные результаты имеют достаточно близкие показания температур, что подтверждает адекватность полученных моделей (таблица 2).

БА	Siemens Tmax, C°	Simulink Tmax, C°	Siemens Tmin, C°	Simulink Tmin, C°	Средняя абсолютная погрешность, °(
Аппаратура «АРГУС»	44	46	20	15	3,5
Блок АИС	24	31	4	4	3,5
БСКУ	42	40	16	19	3

Таблица II. РАСЧЁТНЫЕ ТЕМПЕРАТУРЫ ОСНОВНОЙ БА

## 3. Заключение

В результате проведенных расчетов с применением методики проектирования СОТР МКА был сделан вывод, что средняя абсолютная погрешность расчетных моделей с распределенными и сосредоточенными параметрами составляет порядка 3.2 °C, что является достаточно хорошим показателем.

### ЛИТЕРАТУРА

- [1] Алексеев, В.А. Математическое моделирование тепловых процессов малогабаритной бортовой аппаратуры / В.А. Алексеев, Н.С. Кудрявцева, В.В. Малоземов, А.С. Пичулин, А.С. Титова, И.А. Шангин // Вестник МАИ. – 2010. – Т. 17, № 8. – С. 55-61.
- [2] Алексеев, В.А. Расчетно-экспериментальный метод выбора параметров испытательных камер для отработки тепловых режимов бортовой аппаратуры негерметичных космических аппаратов / В.А. Алексеев, Н.С. Кудрявцева, А.С. Титова // Вестник МГТУ им. Н.Э. Баумана. Сер. Машиностроение. – 2018. – № 2. – С. 72-88. DOI: 10.18698/0236-3941-2018-2-72-88.
- [3] Алифанов, О.М. Баллистические ракеты и ракеты-носители: пособие для студентов вузов / А.Н. Андреев, В.Н. Гущин. – М.: Дрофа, 2004. – 512 с.
- [4] Jianyin, M. Spacecraft Thermal Control Technologies / Qi Zhong, Qiwei Zhao, Xin Zhao. – Springer Nature Singapore Pte Ltd, 2021. – 360 p.
- [5] Романов, А.А. Цифровая трансформация космического приборостроения / А.А. Романов, Ю.М. Урличич. – Королёв: АО «ЦНИИмаш», 2020. – 397 с.