Электромеханические характеристики движителя необитаемого подводного аппарата микрокласса

 \mathcal{A} . В. Ловчиков 1,2 , О. Р. Сухов a^2

lovchikovdv@yandex.ru; i.e.sukhov1@mail.ru

¹МБОУ "ФМЛ №31 г. Челябинска", Челябинск; ²Южно-Уральский Государственный университет, Челябинск

Решается задача получения и анализа электромеханических характеристик движителя подводного необитаемого аппарата микрокласса. Движитель преобразует механическую энергию вращения щеточного низкотокового двигателя постоянного тока во вращение гребных винтов с помощью обеспечивающих сцепление магнитных полумуфт. Использование магнитных полумуфт вносит проблему проскальзывания винта при изменении режима управления двигателем. Построение и анализ поверхностной диаграммы ток-напряжение-обороты определяет области оптимальной совокупности электромеханических характеристик для создания автоматизированной системы обратной связи регулирования режимами управления.

Ключевые слова: подводный движитель; электромеханические характеристики;

DOI: 10.21469/22233792

1 Введение

7

9

10

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

Из-за ограниченности габаритов аккумуляторных батарей и требований по минимальным массам, на подводных аппаратах микрокласса крайне важно, чтобы движительный комплекс имел максимальный КПД и оптимальные гидродинамические обводы. При провектировании подводных аппаратов для образовательных задач становятся важными токовые характеристики электрических цепей, в том числе и потребление тока движителями.

Подавляющее большинство действующих подводных робототехнических комплексов, как телеуправляемых так автономных, оснащено гребными движителями как основным средством маневрирования. Под движителем понимаем гребной винт, приводимый в действие электроприводом.

За последние 10 лет бесколлекторные электромоторы вытеснили другие типы двигателей, используемых на легких и сверхлегких необитаемых подводных аппаратах (НПА). При проектировании сверхлегких НПА для образовательных задач возникает потребность в компактных движителях с низким потреблением тока. Проблема отсутствия на рынке подобных решений послужила причиной создания малого движителя, работающего по принципу магнитной муфты [1].

При разработке необитаемых подводных аппаратов важным этапом является исследования в области математического описания движителей [8]. При этом движитель в целом представляет собой нелинейную систему, характеристики которой зависят от параметров привода и гребного винта, а также метода управления [2,3,5,6]. Производится поиск отказов движителей и в целом НАПА методами построения робастных диагностических наблюдателей для динамических систем [4,7]. Замечено, что в работах не уделяется должного внимания изучению оптимальных режимов управления движителями на магнитных полумуфтах.

25

26

27

28

29

30

31

32

33

35

36

37

38

39

41

61

62

63

64

Цель данной работы состоит в получении и анализе электромеханических характеристик работающего по принципу магнитной полумуфты движителя необитаемого автономного подводного аппарата микрокласса.

Объектом исследования является модель движителя с гребным винтом. Винт жестко соединен с магнитной полумуфтой, магнитосвязанной с насаженной на вал двигателя постоянного тока второй магнитной полумуфтой. Электропривод заключен в герметичный корпус. Управление осуществляется посредством подачи модулированного ШИМ-сигнала от микроконтроллера на драйвер двигателя, к которому подключен исследуемый движитель. Предметом исследования является семейство электромеханических характеристик движителя в швартовном режиме.

Задачи исследования: Создание экспериментальной установки и измерительного комплекса для получения временных зависимостей тока, напряжения и числа оборотов гребного винта. Исследование электромеханических характеристик модели движителя в швартовном режиме без проскальзывания полумуфт. Построение математической модели используемого электропривода и гребного винта. Получение семейства электромеханических характеристик модели движителя в линейном режиме.

2 Схема установки

Установка представляет собой стенд для снятия характеристик тока, напряжения, тяги 42 движителя и частоты оборотов внешней полумуфты. Стенд состоит из большой емкости 43 с водой для минимизации влияния бортов емкости на измерения, механической оснастки для фиксации движителя, комплекса снятия измерений и логирования данных. Электри-45 ческие характеристики снимаются с помощью монитора тока, подключенного к головно-46 му микроконтроллеру. Тяговые характеристики снимаются с помощью тензометрического моста, АЦП модуля и головного микроконтролера. Частота оборотов внешней полумуф-48 ты фиксируются с помощью датчика Холла и головного микроконтроллера. Головной микроконтроллер передает информацию по каждому из измеряемых параметров с помо-50 щью интерфейса UART порядка 1E3 раз в секунду. Полученные данные логируются для 51 последующей математической обработки в среде Origin. Движитель фиксируется в вер-52 тикальном положении под водой на одно из плеч равноплечего рычага. Для минимазации воздействия внешних сил рычаг подвешен на подшипнике. Второй конец рычага прикреп-54 ляется к тензометрическому мосту. Гибкими проводами подводятся силовые кабели от 55 регулируемого источника питания. Отдельным шлейфом идут провода датчика частоты. 56 Токовый монитор позволяет измерить потребялемый ток и подаваемое напряжение на 57 электродвигатель, точка подключения находится над водой в цепи питания электродви-58 гателя. Все вышеуказанные датчики подключены к одному головному микроконтроллеру 59 ATMega32U4. 60

3 Методика проведения измерений

Для построения характеристических повернхностей напряжение (скважность)-токчастота и напряжение (скважность)-ток-тяга мы придерживались следующей методики измерений. На ругулируемом блоке питания выставялем напряжение в диапазоне от 5 до 12 вольт с шагом 0,2 вольта. Микроконтроллер гененирует 8-битный ШИМ сигнал с шагом 1. Монитор тока, тензостерический мост и датчик хода фиксируют напряжение, ток, тягу и частоту оборотов внешней полумуфты и передают данные на компьютер по интерфейсу UART. Для каждой итерации создается отдельный сsv-файл.

Яитература

95

- 70 [1] *Леонов*, . . ДВИГАТЕЛЬНО-ДВИЖИТЕЛЬНАЯ УСТАНОВКА ПОДВОДНОГО АППАРАТА / . . Леонов, . . Зорин, . . Кринский. 2015.
- 72 [2] ОСОБЕННОСТИ МОДЕЛИРОВАНИЯ ПРОСТРАНСТВЕННОГО ДВИЖЕНИЯ МНОГОФУНКЦИОНАЛЬНОГО АНПА С ИЗБЫТОЧНЫМ ДВИЖИТЕЛЬНО-РУЛЕВЫМ КОМПЛЕКСОМ / . Костенко, . Медведев, . Мокеева, . Толстоногов // Технические проблемы освоения Мирового океана. 2019. no. 8. Pp. 74—79.
- 76 [3] РАЗРАБОТКА И ИССЛЕДОВАНИЕ МАТЕМАТИЧЕСКОЙ МОДЕЛИ МАРШЕВОГО ДВИЖИТЕЛЯ НЕОБИТАЕМОГО ПОДВОДНОГО АППАРАТА / . Костенко, . Михайлов, . Стороженко, . Толстоногов // Технические проблемы освоения Мирового океана. 2019. no. 8.- Pp. 352-358.
- 80 [4] МЕТОД СИНТЕЗА ДИАГНОСТИЧЕСКИХ НАБЛЮДАТЕЛЕЙ ДЛЯ ДВИЖИТЕЛЕЙ 81 АВТОНОМНЫХ НЕОБИТАЕМЫХ ПОДВОДНЫХ АППАРАТОВ / . Филаретов, . Зуев, 82 . Жирабок, . Костенко // Технические проблемы освоения Мирового океана. — 2019. — no. 8. — 83 Pp. 373–376.
- 84 [5] Антоненко, . ИССЛЕДОВАНИЕ ДИНАМИКИ ДВИЖИТЕЛЕЙ ПОДВОДНОГО АППАРАТА / . Антоненко, . Макарычев // Робототехника и техническая кибернетика.— 2018. no. 1. Pp. 61–68.
- 87 [6] Сиек, . Многомодельное оценивание вектора состояния автономного необитаемого подводного аппарата / . Сиек, . Борисов // Технические проблемы освоения Мирового океана. 2019. no. 8. Pp. 334–339.
- 90 [7] Лукоянов, . ПОИСК ОТКАЗОВ В СИСТЕМАХ ПОДВОДНОГО АППАРАТА С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ ДИНАМИЧЕСКИХ МОДЕЛЕЙ / . Лукоянов // Технические проблемы освоения Мирового океана. 2019. no. 8. Pp. 311–316.
- 93 [8] Lewis, E. V. Principles of naval architecture second revision / E. V. Lewis // Jersey: Sname.—
 94 1988.— Vol. 2.

Received January 01, 2017