

ВОЛОКОННО-ОПТИЧЕСКАЯ СИСТЕМА ИЗМЕРЕНИЯ УГЛОВЫХ ПЕРЕМЕЩЕНИЙ ФАЛАНГ ПАЛЬЦЕВ РУКИ АНТРОПОМОРФНОГО РОБОТА

Научный руководитель НИЛ-53, д.т.н., профессор каф. АСЭУ Матюнин С.А.

тел./факс (846) 267-44-43

сот. тел. +7 927-71-71-068

E-mail: S.A.Matyunin@yandex.ru





Особенности волоконно-оптических сенсоров (ВОС)

- 1. Принципиально взрывобезопасное исполнение чувствительного элемента (ЧЭ) (полное отсутствие ЭРЭ и электрического питания в чувствительных элементах) и, как следствие, электроизоляционная прочность
- 2. Защищенность от воздействия внешних электромагнитных полей
- 3. Высокая коррозионная и радиационная стойкость
- 4. Широкий динамический диапазон измерений (до 30-40 дб)
- 5. Малое время отклика и высокая чувствительность (частота работы датчиков специального исполнения до 100 кГц)
- 6. Защищенность от внешнего загрязнения оптической части датчиков (исполнение датчиков с закрытым оптическим каналом без вывода оптического излучения во внешнюю среду)
- 7. Отсутствие механического контакта с объектом контроля и подвижных частей (для бесконтактных сенсоров)
- 8. Значительное расстояние от места установки сенсора до места проведения измерений (с промежуточным трансивером до 1 км)
- 9. Возможность мультиплексирования чувствительных элементов на одну волоконно-оптическую линию связи
- 10. Малые габариты и вес



<u>Измерительные системы антропоморфных роботов на основе</u> волоконно-оптических датчиков

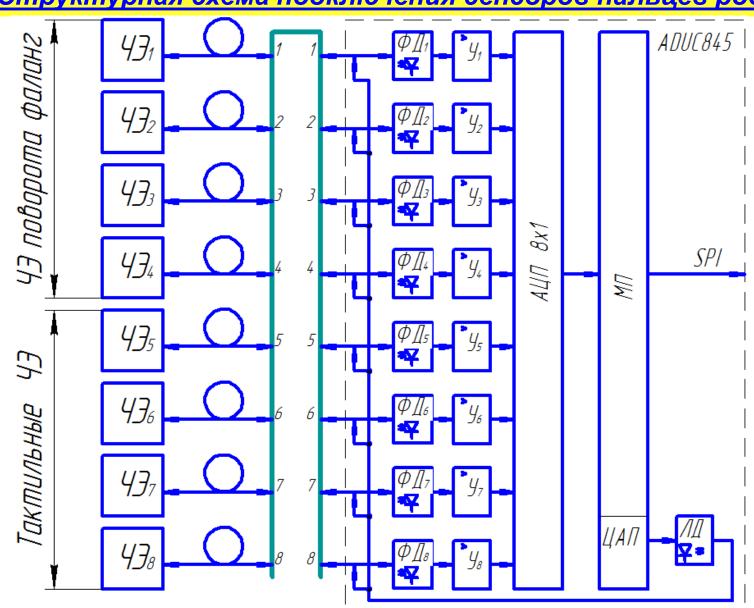
- 1. Реализация измерительных систем антропоморфных роботов: датчиков (сенсоров) и электронных трансиверов (ЭТ) на принципах построения волоконно-оптических измерительных систем [1-8].
- 2. Сокращение в 3-5 раз габаритов чувствительных элементов (ЧЭ) датчиков (до диаметра оптического волокна 0,23-0,9 мм).
- 3. Удаленное размещение ЭТ в специально защищенном корпусе.
- 4. Соединение ЭТ и ЧЭ по волоконно-оптическому кабелю, не чувствительному к электромагнитному импульсу и ионизирующему излучению.

<u>Номенклатура разрабатываемых датчиков</u>

- 1. Датчики линейных/угловых перемещений исполнительных органов робота
- 2. Датчики скорости/ускорения исполнительных органов робота
- 3. Тактильные датчики (давления/веса/усилия) фаланг рук и ног робота
- 4. Датчики скольжения изделий в захватах робота
- 5. Датчики вертикали робота

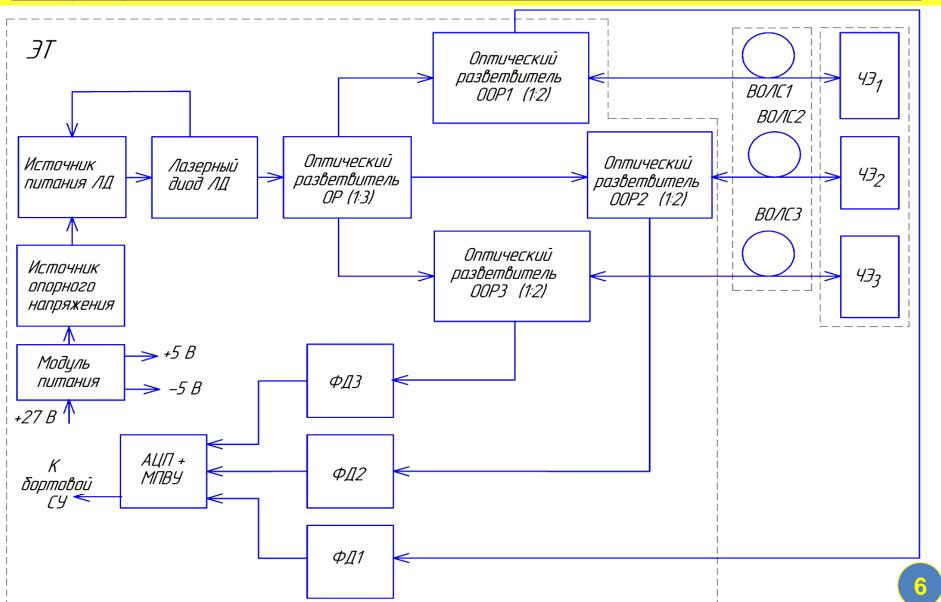


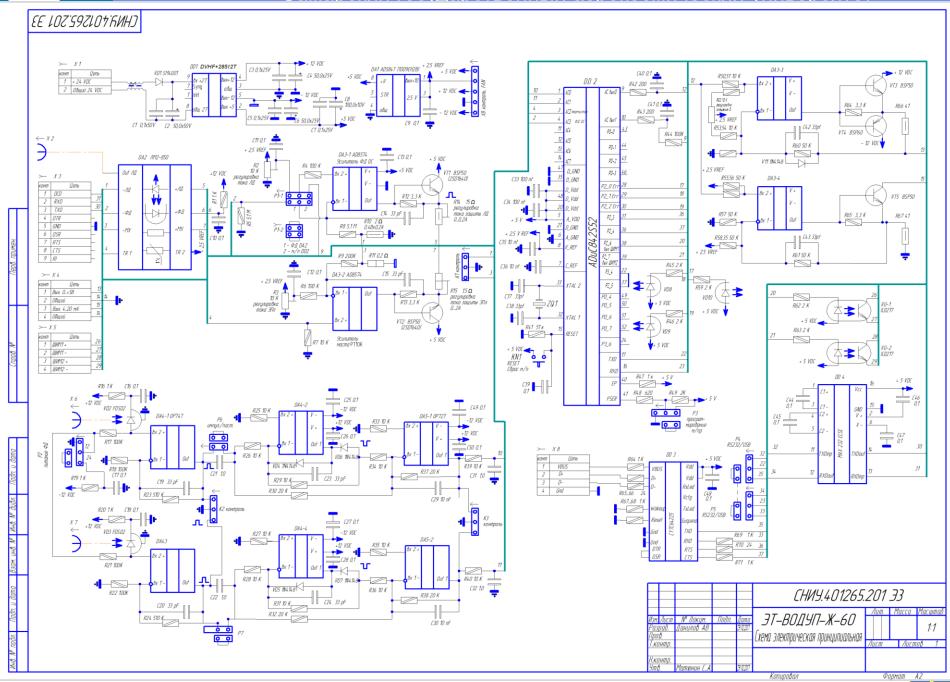
Структурная схема подключения сенсоров пальцев робота



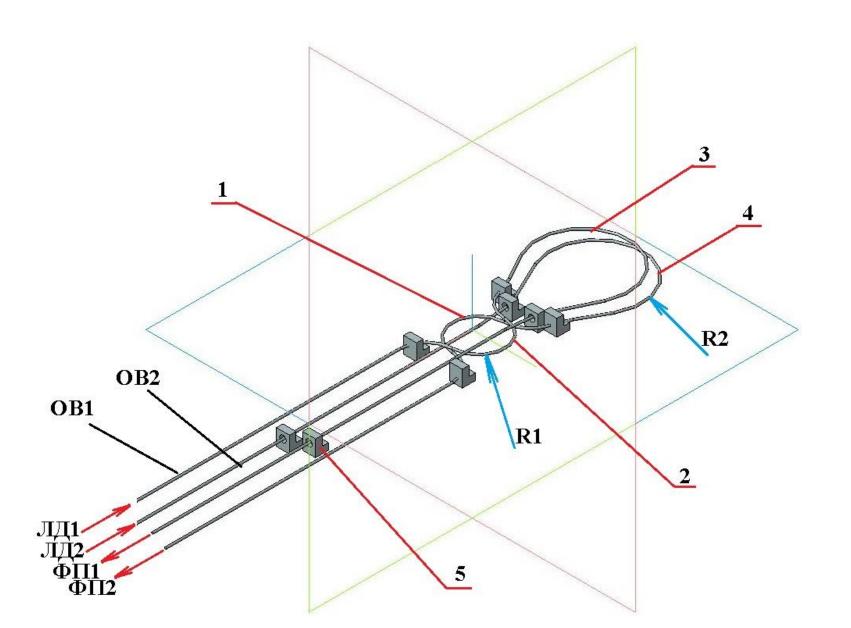


Структурная схема подключения сенсоров одного пальца робота

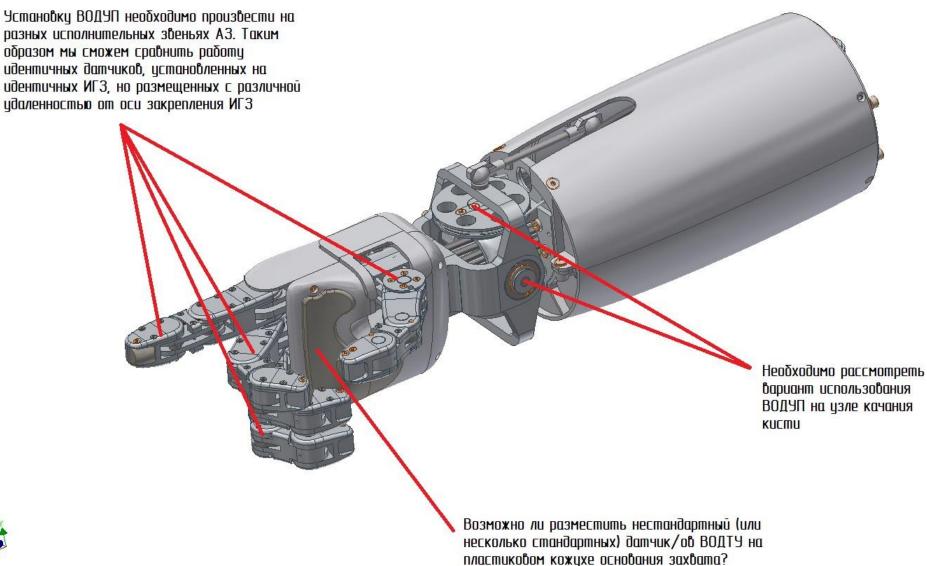




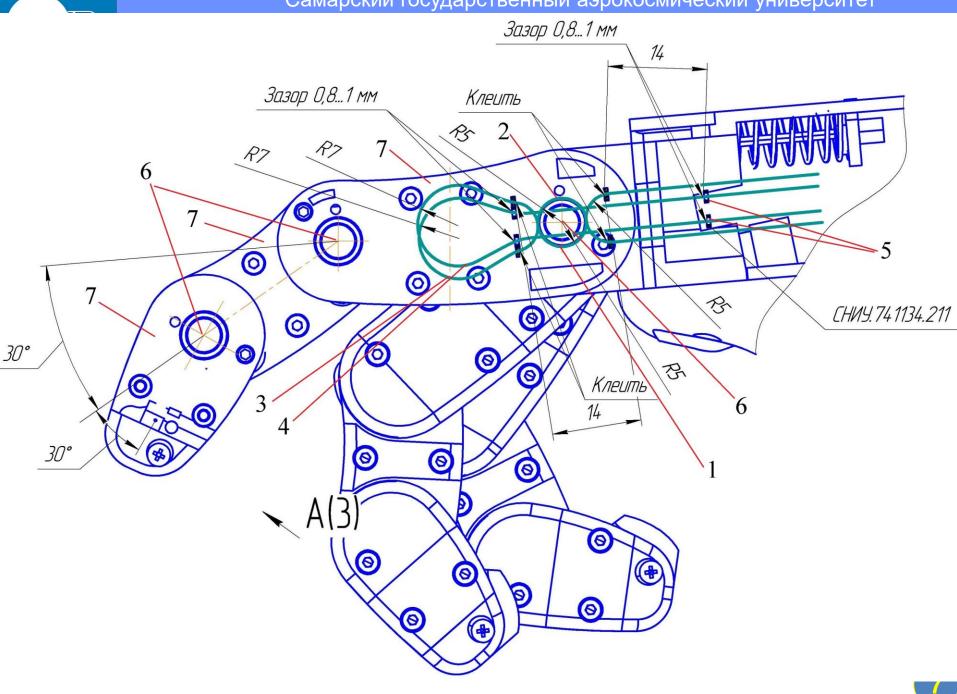








Самарский государственный аэрокосмический университет





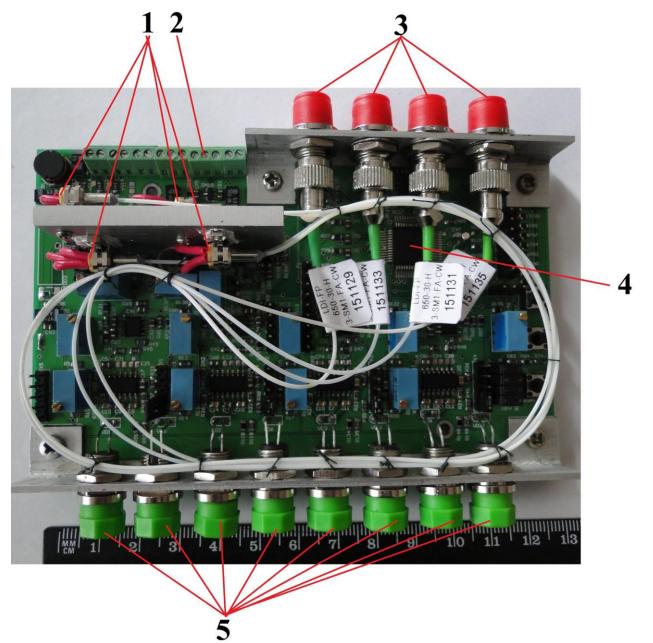
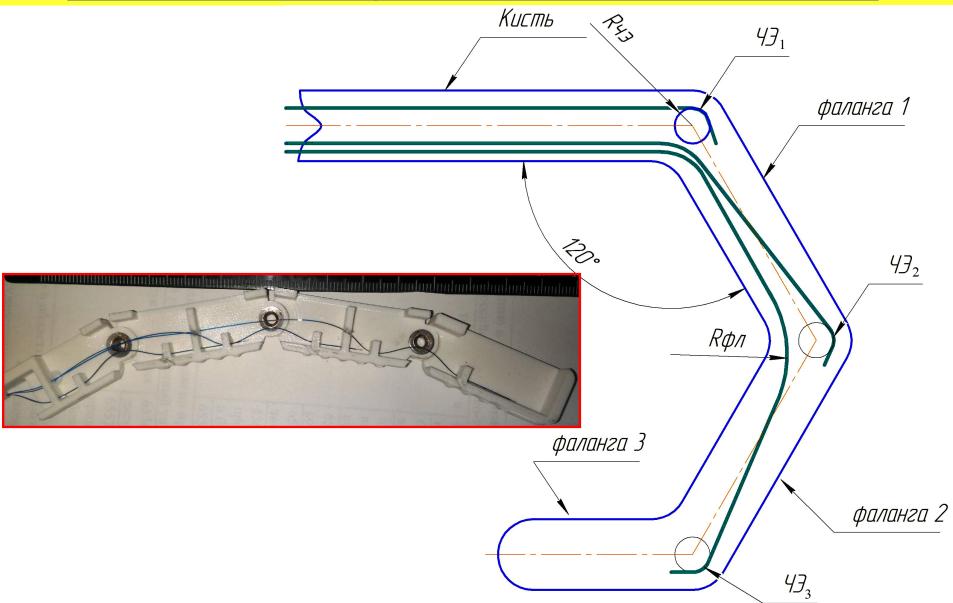


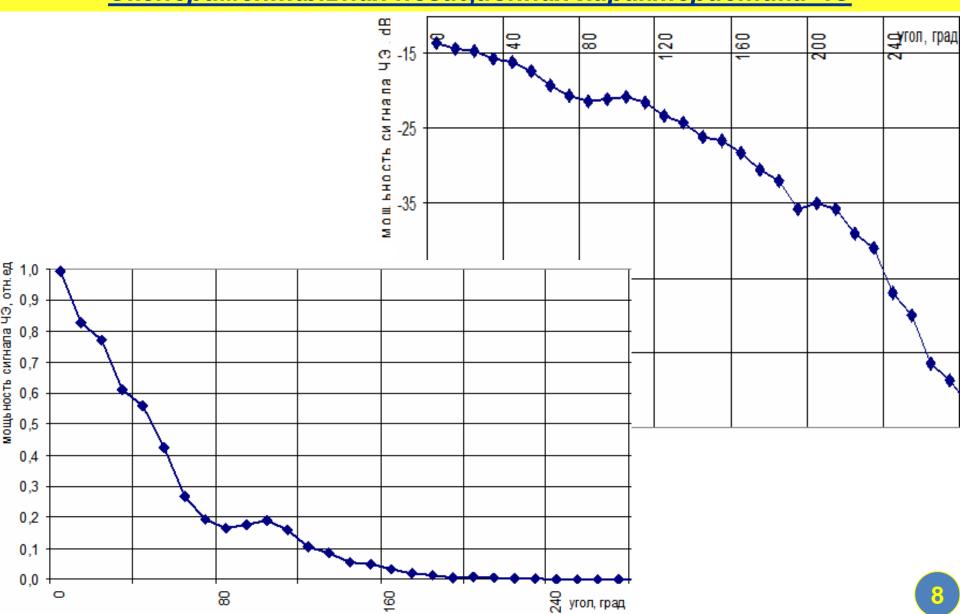


Схема прокладки чувствительного оптоволокна



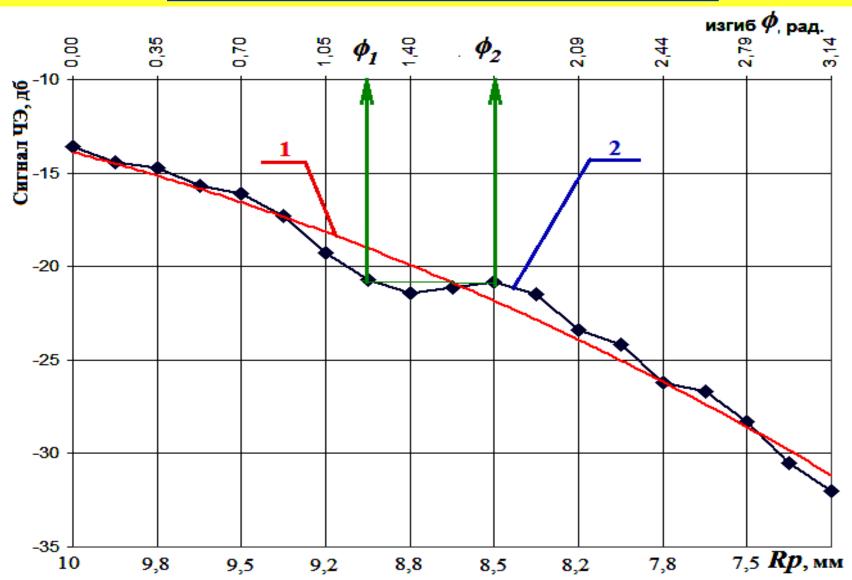


Экспериментальная позиционная характеристика ЧЭ





<u>Зависимость оптических потерь при изгибе</u> <u>чувствительного оптического волокна</u>





<u>Математическая модель взаимовлияния</u> измерительных каналов сенсоров пальцев робота

$$\begin{cases} Y_{1} (\varphi_{1}) = [e_{1}^{1} - f_{1}^{1} \cdot (R_{PO} - R_{O} \frac{\varphi_{1}}{2\pi})] \\ Y_{2} (\varphi_{1}, \varphi_{2}) = Y_{2}^{1} \cdot Y_{2}^{2} = [e_{2}^{1} - f_{2}^{1} \cdot \frac{d}{Sin(\varphi_{1}/2)}] \cdot [e_{2}^{2} - f_{2}^{2} \cdot (R_{PO} - R_{O} \frac{\varphi_{2}}{2\pi})] \\ Y_{3} (\varphi_{1}, \varphi_{2}, \varphi_{3}) = Y_{3}^{1} \cdot Y_{3}^{2} \cdot Y_{3}^{3} = [e_{3}^{1} - f_{3}^{1} \cdot \frac{d}{Sin(\varphi_{1}/2)}] \cdot [e_{3}^{2} - f_{3}^{2} \cdot \frac{d}{Sin(\varphi_{2}/2)}] \cdot [e_{3}^{3} - f_{3}^{3} \cdot (R_{PO} - R_{O} \frac{\varphi_{3}}{2\pi})] \end{cases}$$



<u>Дифференциальная конструкция ВОС</u>

$$U(\varphi) = \frac{U_1(\varphi,t) - U_2(\varphi,t)}{U_1(\varphi,t) + U_2(\varphi,t)}$$
 при

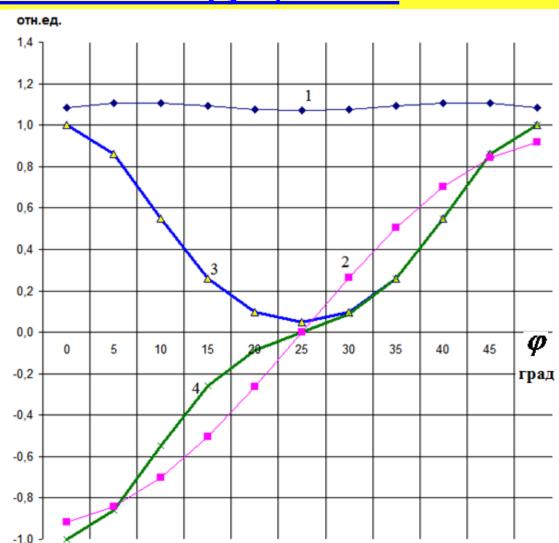
$$U_1(\varphi,t) + U_2(\varphi,t) = Const$$

кривые 3 и 4 для:

$$U_1(\varphi, t) + U_2(\varphi, t) = 1,1...1,08$$

кривые 1 и 2 для:

$$U_1(\varphi, t) + U_2(\varphi, t) = 0.05...1,0$$





<u>Метод калибровки и линеаризации ПХ</u>

1. Этап определение калибровочной функции:

1.1. Экспериментальные точки ПХ (Задание ϕ , t. Измерение U)

$$U_{i,j}^R(\boldsymbol{p}_{i,j}^R;t_{i,j}^R)$$

1.2. Интерполяция в ближайшие узловые точки (с постоянным шагом):

$$U_{i,j}(\boldsymbol{\varphi}_{i,j};t_{i,j})$$

1.3. Запись ПХ в память МПр.

2. Этап измерения:

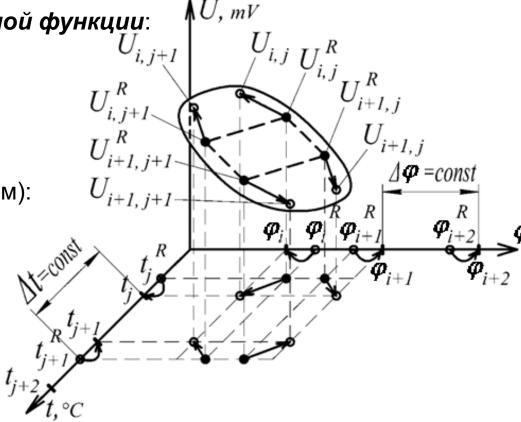
- 2.1. Измерение $U_{i,j}^{R}(\boldsymbol{\varphi}_{i,j}^{R};t_{i,j}^{R})$
- 2.2. Косвенное вычисление t через:

$$U_1^R(\varphi,t) + U_{\frac{1}{2}}^R(\varphi,t)$$

2.3. Определение отрезка:

$$U^{R}(\varphi) \in [A_{i}, A_{i+1}]$$

2.4. Интерполяция результата измерения



2.6. Вычисление обратной функции:

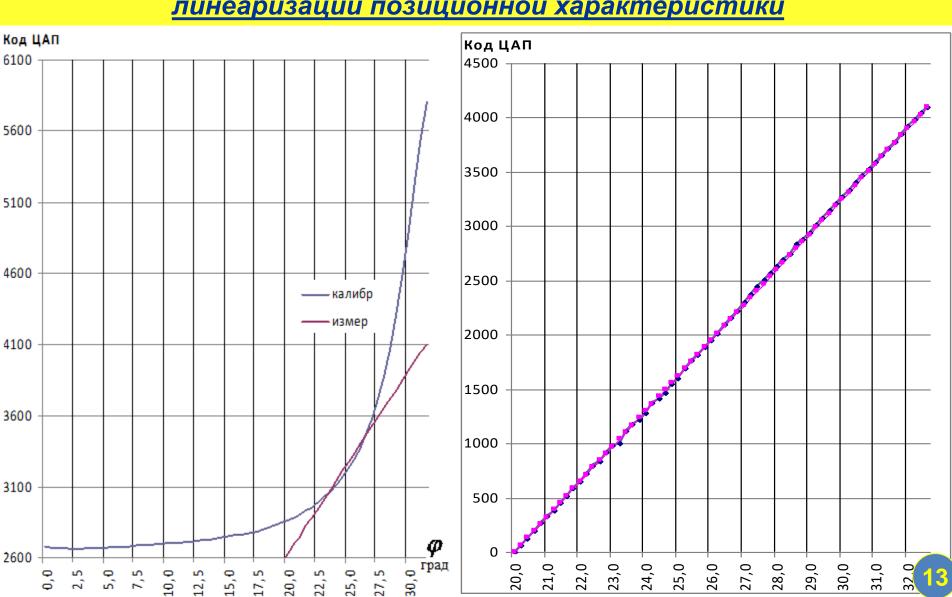
$$A(\boldsymbol{\varphi}) = F^{-1}[F(\boldsymbol{\varphi})] = \boldsymbol{\varphi}$$

2.7. Масштабирование на диапазон измерений

КодЦАП
$$(\boldsymbol{\varphi}) = 4095 \frac{\boldsymbol{\varphi} - \boldsymbol{\varphi}_{\min}}{\boldsymbol{\varphi}_{\max} - \boldsymbol{\varphi}_{\min}}$$

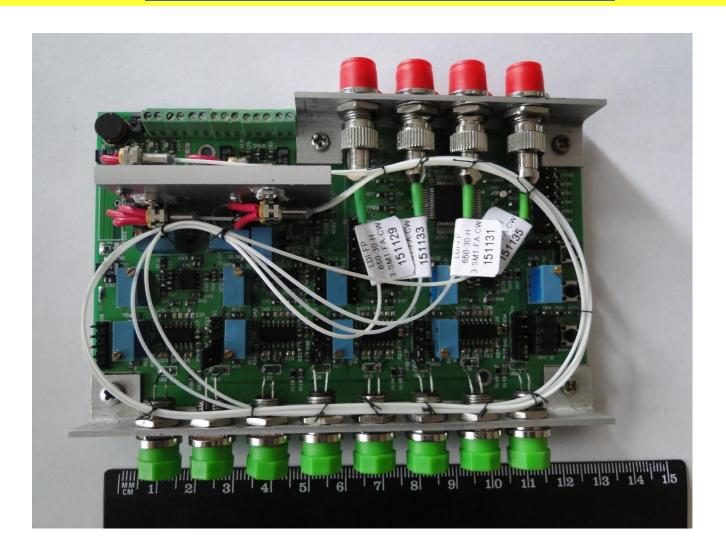


<u>Экспериментальные результаты</u> <u>линеаризации позиционной характеристики</u>



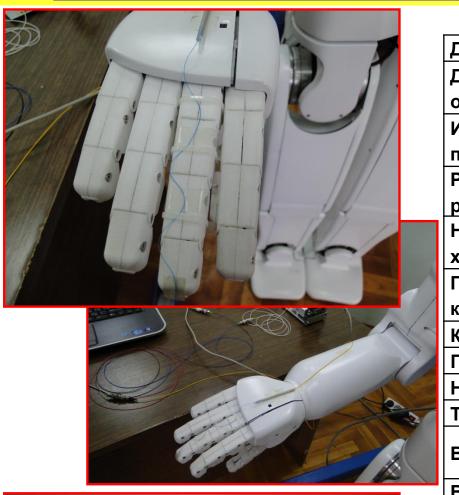


<u>4-х канальный электронный трансивер</u> <u>ВОС линейных перемещений</u>





Волоконно-оптический фаланговый датчик изгиба



Q	0

Диаметр чувствительного элемента, мм	0,23
Длина соединительного волоконно-	3
оптического кабеля до, м	
Измеряемые углы поворота фаланг	от 0 до 60
пальцев, град.	
Разрешающая способность, дв.	10 1
разрядов	
Нелинейность позиционной	
характеристики, %	
Приведенный температурный	0,08
коэффициент, %/°С	
Количество измерительных каналов	8
Габариты электронного трансивера, мм	135x85x40
Напряжение питания, В	5
Ток потребления, А	0,35
Bu wa nuaŭ aunua n	цифровой
Выходной сигнал	SPI
Взаимное влияние каналов измерений,	минус 20
дБ	
Периодичность опроса ВОС, мс	10
Рабочая температура, °С	от 0 до +50



Публикации

- Matyunin S. Conntactkess FiberOptic Vibration Sensors for explosive Manufacturings // Book of abstracts "The 22 International Congress on Sound and Vibration, 12-16 July 2015, Florence (Italy)", The International Institute of Acoustics and Vibration (IIAV) and the Acoustical Society of Italy (AIA), 2015 r., Pp. 150-151
- 2. Матюнин С.А., Илюхин В.Н. Бесконтактные волоконно-оптические датчики физических величин для систем управления антропоморфными роботами и роботизированными платформами // Труды Х Всероссийской научно-практической конференции «Перспективные системы и задачи управления», п. Дамбай, 6-10 апреля 2015 года, т.II с. 21 32
- 3. Matyunin S. Fiber-optical sensors based on mono-crystal films of garnet ferrites for mechatronic systems // Procedia Engineering. 2015. V. 106. Pp. 202-209
- 4. С.А. Матюнин. ВОЛОКОННО-ОПТИЧЕСКАЯ СИСТЕМА ИЗМЕРЕНИЯ УГЛОВЫХ ПЕРЕМЕЩЕНИЙ ФАЛАНГ ПАЛЬЦЕВ РУКИ АНТРОПОМОРФНОГО РОБОТА// Известия ЮФУ. Технические науки. 2016
- 5. С.А. Матюнин, Степанов М.В., Бабаев О.Г. Моделирование характеристик магнитооптического преобразователя перемещения // Измерительная техника. М. 2016
- 6. Matyunin S., Babaev O. Methods of linearization of the positional characteristics of fiber-optic displacement sensors. ICMIE 2016 International Conference on Measurement Instrumentation and Electronics 06.06.2016., Munich, Bavaria, Germany, 2016
- 7. С.А. Матюнин, Степанов М.В., Бабаев О.Г. Линеаризация позиционной характеристики волоконно-оптического преобразователя на основе магнитооптического эффекта // Измерительная техника. М. 2017
- 3. С.А. Матюнин, Степанов М.В., Бабаев О.Г. Алгоритмическая линеаризация позиционной характеристики волоконно-оптического датчика на основе магнитооптического эффекта // Измерительная техника. М. 2017



Спасибо за внимание