Никольский В.В., Хнюнин С.Г., Накул Ю.А. НУ "ОМА"

ВЫБОР ДАТЧИКОВ ОПРЕДЕЛЕНИЯ КООРДИНАТ КОНТЕЙНЕРА ДЛЯ КОМПЬЮТЕРНОЙ СИСТЕМЫ УЧЕТА ЗАГРУЗКИ СУДНА

По данным [1, 2] после преодоления кризисного состояния мировой экономики, резко обозначившегося с 2008 года, начиная с 2010 года наблюдается и прогнозируется рост объема грузоперевозок морским транспортом.

Для автоматизации современных контейнеровозов применяются различные специализированные компьютерные системы по расчету прочности и остойчивость судна, а также проверке плана загрузки (рис. 1).

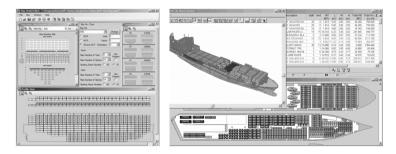


Рис. 1. Интерфейс компьютерных систем контейнеровоза

В настоящее время существуют программы, которые позволяют графически отображать контейнеры в зонах хранения на судне и могут предлагать оптимизацию их размещения, но заносить данные о пребывании этих грузов надо вручную, что таит в себе угрозу ошибок по целому ряду причин: плохие погодные условия, напряженность в работе, приводящая к усталости, рассеянность. Складывается ситуация, когда капитан вынужден задерживать выход в море, неся убытки, или оставлять часть груза на берегу. Для повышения безопасности перевозок контейнеровозами необходимо обладать оперативной информацией о загрузке судна. Разработанная компьютерная система учета загрузки контейнеровоза [3, 4] позволяет в считанные минуты оценить состояние погрузочных работ. Целью данной работы является выбор материала датчиков для определения координаты контейнера в пространстве на основе координатно-позиционного метода.

На рис. 2 представлена схема расположения блока измерения координат контейнера на спредере, который включает в себя программируемый контроллер (PLC) со встроенным Web-сервером, модуль Wi-Fi, блок датчиков [5].

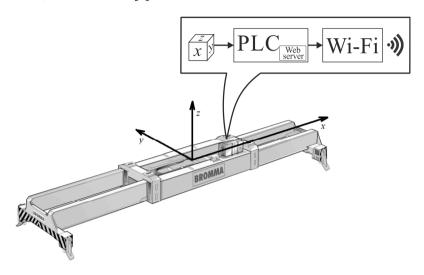


Рис. 2. Установка акселерометра на спредер

В настоящее время для определения координат используются следующие типы систем и датчиков: GPS, ИНС, БИНС, акселерометры, гироскопы, гирокомпасы. Проанализируем возможность использования этих систем и датчиков для компьютерной системы учета загрузки контейнеровоза.

При использовании GPS для регистрации перемещения контейнера в пространстве в качестве основной системы суммарная погрешность при влиянии всех составляющих для измерения псевдодальности составляет более 13 метров, что недопустимо при стандартных габаритных размерах 20-ти футового контейнера 6,1х2,4х2,8 м.

В отличии от GPS инерциальные навигационные системы (ИНС) имеют преимущества [6]:

высокая информативность и универсальность применения;

полная автономность действия;

высокая помехозащищенность;

возможность высокоскоростной выдачи информации (до 100 Гц и выше).

Однако недостатком таких систем является то, что в своем составе ИНС используют гиростабилизированные платформы, являющиеся сложными и дорогостоящими техническими устройствами.

Этого недостатка лишены бесплатформенные навигационные системы БИНС, которые по сравнению с ИНС имеют следующие преимущества:

меньшие размеры, массу и энергоемкость;

существенное упрощение механической части системы и ее компоновки и, как следствие, повышение надежности системы;

сокращение времени установки начальных параметров;

универсальность системы, поскольку переход к определению тех или иных параметров навигации осуществляется алгоритмически.

К главному недостатку БИНС-систем относят ошибки, которые накапливаются при долговременной и непрерывной работе (как правило, более шести часов), однако в разработанной компьютерной системе долговременная и непрерывная работа не предусмотрена спецификой работы — погрузочно/разгрузочными работами (загрузка одного контейнера происходит в течении двух минут).

В данных системах угловые скорости объекта измеряются гироскопами, а переносные ускорения – акселерометрами.

Классификация гироскопов и акселерометров выполнена на основе [7 - 10] после анализа и корректировки (рис. 3 и 4).

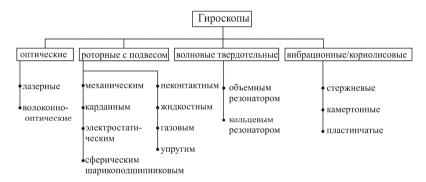


Рис. 3. Классификация гироскопов

Перед выбором гироскопа и акселерометра необходимо определиться с типом измеряемых параметров, которые присутствуют при погрузочно/разгрузочных работах.

В процессе работы эти параметры меняются и проходят три стадии:

ударное ускорение в начале работы;

движение в процессе перемещения контейнера; ударное ускорение в конце погрузки контейнера.

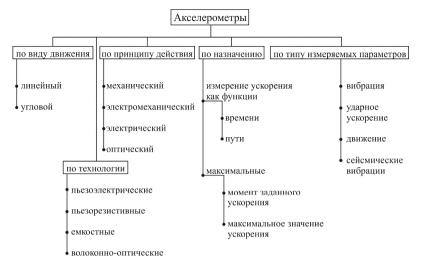


Рис. 4. Классификация акселерометров

В результате анализа [11] была синтезирована табл. по видам ударного ускорения в соответствии с применяемым к объекту воздействием.

Таблица Ударное ускорение в соответствии с силой воздействия

Вид ускорения и зона регистрации	Сила воздействия, г
Низкий уровень	< 500
Столкновение	< 2000
Дальняя зона	500 1000, датчик на расстоянии 2 м от
	точки удара
Ближняя зона	> 5000, датчик на расстоянии менее 1 м от
	точки удара

Детальный анализ этой группы ударных ускорений позволило сделать следующие выводы.

Для измерения малых ударных ускорений оптимально использовать акселерометры общего применения. Акселерометр должен иметь

линейный диапазон до 500 г и максимально допустимую ударопрочность 500 г. Обычно для этого используются датчики с выходным сигналом по напряжению, т.к. они менее чувствительны к вибрациям кабеля. Для ослабления резонанса рекомендуется использовать усилитель с фильтром нижних частот.

Большие ударные ускорения применяются в случае тестовых испытаний автотранспорта на безопасность при моделировании аварийных ситуаций и в разработанной компьютерной системе не могут быть использованы.

Для измерения ударов в дальней зоне применяются специализированные акселерометры со встроенным фильтром и сдвиговой модой. Электронный фильтр уменьшает собственную резонансную частоту акселерометра, предотвращая перегрузку оборудования.

Рабочий диапазон акселерометров для измерения в ближней зоне может достигать свыше 20 тыс. г. В этом случае используются устройства со встроенным механическим фильтром и параметрами, сопоставимыми с параметрами акселерометров дальней зоны.

Проведем анализ акселерометров (рис. 4), выполненных по различным технологиям, для использования в разработанной компьютерной системе.

Волоконно-оптические акселерометры [12, 13] используются в основном, как датчики вибраций и в разработанной системе могут применяться только как дополнительные датчики нивелирования данного паразитного эффекта. Пьезорезистивные акселерометры имеют низкую чувствительность и используются для измерения ударного ускорения и в меньшей степени — при измерении вибраций. Они широко применяются в испытаниях на ударную прочность при столкновении с препятствием и использование их в нашей системе малоэффективно. Емкостные акселерометры используются для измерений низкочастотных вибраций, движения и установившегося ускорения, но не предназначены для регистрации ударного ускорения.

Пьезоэлектрические акселерометры наиболее широко применяются в устройствах по тестированию и измерениям. Эти устройства работают в очень широком диапазоне частот (от нескольких Γ ц до 30 к Γ ц) и имеют различную чувствительность, вес, размеры и форму. Они имеют зарядовый выход или выход по напряжению и применяются для измерения движения и ударов.

Однако пьезокерамика обладает следующими недостатками.

1. Нестабильность параметров материала во времени и при изменении температуры окружающей среды. Одним из важнейших параметров акселерометра является крутизна функциональной зависимо-

сти выходного сигнала от измеряемого ускорения во всем диапазоне измерений. Если этот параметр линеен, он называется масштабным коэффициентом и зависит от температуры окружающей среды, в которой работает акселерометр. Эта зависимость объясняется влиянием температуры на электромеханические компоненты, составляющие собственно акселерометр – датчик, формирующий выходной электрический сигнал как функцию измеряемого ускорения, и электронные компоненты схемы обработки сигнала акселерометра [14].

- 2. При возбуждении пьезоэлемента на резонансной частоте на его электродах появляются переменные заряды, величина и фаза которых определяются амплитудой и фазой механических колебаний пьезоэлемента и соответственно внешнего возбуждающего напряжения и тока через него. Возникает резонансная зависимость сопротивления пьезоэлемента от частоты возбуждающего напряжения.
- 3. Гистерезис и зависимость перемещения при действии постоянной и переменной нагрузками. Режим переменной нагрузки является рабочим режимом. Введение в схему постоянной нагрузки позволяет сместить петлю гистерезиса. При проектировании предварительная нагрузка должна быть не менее 1/10 от жесткости пьезоэлемента [15].
- 4. При воздействии на пьезоэлемент электрического поля, он деформируется и при этом у него, как и у многих других твердых тел, наблюдается релаксация, характеризуемая временем перехода в равновесное состояние. Если при чисто механической деформации это связано только с потерями на внутреннее трение, то в данном случае можно говорить о совокупном влиянии диэлектрических и механических потерь. Механическая релаксация пьезокерамики это последействие (или ползучесть). Величина деформации ползучести для различных пьезоматериалов может находиться в пределах от 4 до 20 % от общего перемещения. Время релаксации также может колебаться от десятых долей секунды до нескольких часов. В отличии от ползучести, последействие представляет собой деформацию пьезоматериала после снятия электрического напряжения и имеет практически такие же численные значения характеристик.

Нивелирование рассмотренных недостатков возможно путем изменения режимов работы пьезоэлементов [16, 17].

Таким образом, в результате анализа существующих типов компонентов для измерения координат, типа измеряемых параметров, в связи со спецификой перемещаемого объекта проведено обоснование выбора пьезокерамики в качестве материала для блока датчиков в составе измерительного блока компьютерной системы учета загрузки контейнеровоза.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Review of Maritime Transport 2015 [Электронный ресурс]. Режим доступа: http://unctad.org/en/PublicationsLibrary/rmt2015_en.pdf (дата обращения: 27.08.2017).
- 2. WTO Annual Report 2015 [Электронный ресурс]. Режим доступа: https://www.wto.org/english/res_e/booksp_e/anrep_e/anrep15_e.pdf (дата обращения: 02.09.2017).
- 3. Нікольський В.В. Система підтримки прийняття рішення по навантаженню великотоннажного контейнеровоза / В.В. Нікольський, М.В. Нікольський, Ю.А. Накул // Наукові праці ЧДУ ім. Петра Могили. Серія: "Комп'ютерні технології". Вип. 271. Т. 283. Миколаїв, 2016. С. 60 63.
- 4. Нікольський В.В., Накул Ю.А., Стовманенко В.С. Система контролю завантаження контейнеровозів / В.В. Нікольський, Ю.А. Накул, В.С. Стовманенко // Судовождение, 2017. Вып. 27. Одесса: НУ "ОМА". С. 127 136.
- 5. Горб С.И., Никольский В.В., Хнюнин С.Г., Шапо В.Ф. Техническое обеспечение подготовки судовых инженеров по системам автоматизации с программируемыми контроллерами // Автоматизация судовых технических средств: науч. -техн. сб. 2016. Вып. 22. Одесса: НУ "ОМА". С. 39 46.
- 6. Доросинский Л.Г., Богданов Л.А. Основы и принципы построения инерциальных навигационных систем // Современные проблемы науки и образования. 2014. № 5. [Электронный ресурс]. Режим доступа: https://www.science-education.ru/ru/article/view?id=14356 (дата обращения: 04.09.2017).
- 7. Распопов В.Я. Микромеханические приборы: Отдельное издание для вузов. М.: Машиностроение, 2007. 400 с.
- 8. Сандлер А.К., Никольский В.В., Хнюнин С.Г. Использование волоконно-оптических устройств для предотвращения техногенных катастроф на судах // Автоматизация судовых технических средств: науч. -техн. сб. 2004. Вып. 9. Одесса: ОНМА. С. 82 90.
- 9. Никольский, В.В., Сандлер, А.К., Стеценко, М.С. Пьезоэлектрические датчики перемещений. //Автоматика-2004: матеріали 11 міжнародної конференції по автоматичному управлінню Київ: НУХТ. 2004. С. 46.
- 10. Никольский, В.В., Сандлер, А.К. П`єзооптичний акселерометр: Деклараційний патент України № 71295А, МПК 7G01M11/00 заявл. 18.12.2003. // Опубл. 15.11.2004, бюл. № 11.
- 11. Bruce Lent. Endevco Corp. Simple Steps to Selecting the Right Accelerometer [Электронный ресурс] Опубл. 01.03.2009. Режим дос-

- тупа: http://www.russianelectronics.ru/leader-r/review/2193/doc/48429/, http://www.sensorsmag.com/components/simple-steps-to-selecting-right-accelerometer (дата обращения: 02.09.2017).
- 12. Сандлер, А.К., Никольский, В.В. Разработка пьезооптического акселерометра для диагностирования энергоустановок. // Техніка в сільськогосподарському виробництві, галузеве машинобудування, автоматизація. Кировоград: КДТУ. 2004. № 14. С. 329 338.
- 13. Сандлер, А.К., Никольский, В.В. Разработка пьезооптического акселерометра для диагностирования энергоустановок. // Техніка в сільськогосподарському виробництві, галузеве машинобудування, автоматизація. Кировоград: КДТУ. 2004. № 14. С. 329 338.
- 14. Алалуев Р.В., Иванов Ю.В., Малютин Д.М., Распопов В.Я., Дмитриев В.А., Ермилов С.П., Ермилова Г.А. Высокоточная алгоритмическая компенсация температурной нестабильности масштабного коэффициента акселерометра / Р.В. Алалуев, Ю.В. Иванов, Д.М. Малютин, В.Я. Распопов, В.А. Дмитриев, С.П. Ермилов, Г.А. Ермилова // Датчики и системы, 2009. [Электронный ресурс]. Режим доступа: http://naukarus.com/vysokotochnaya-algoritmicheskaya-kompensatsiya-temperaturnoy-nestabilnosti-masshtabnogo-koeffitsienta-akselerometra (дата обращения: 02.09.2017).
- 15. Piezo Motion for Precision Positioning Introduction [Электронный ресурс]. Режим доступа: http://www.pi-usa.us/tutorial/4_24.html (дата обращения: 02.09.2017).
- 16. Джагупов Р.Г., Плавинский Е.Б., Никольский В.В., Веретенник А.М. Измерительные преобразователи: учебное пособие. Одесса: Астропринт, 2002.-216 с.
- 17. Хнюнін С.Г. Моделі, методи та засоби створення комп'ютерної системи визначення ефекту Коанда на базі п'єзоперетворювачів: дис. ... канд. техн. наук: 05.13.05 / Хнюнін Сергій Герогійович. Миколаїв, 2017. 156 с. [Электронный ресурс]. Режим доступа: https://chmnu.edu.ua/wp-content/uploads/2016/04/dis.pdf (дата обращения: 18.09.2017).