ACTAS

DE LAS

VXXXVIII Jornadas de Automática

Gijón · Palacio de Congresos · 6, 7 y 8 de Septiembre de 2017







Actas de

XXXVIII Jornadas de Automática

© 2017 Universidad de Oviedo © Los autores

Servicio de Publicaciones de la Universidad de Oviedo Campus de Humanidades. Edificio de Servicios. 33011 Oviedo (Asturias) Tel. 985 10 95 03 Fax 985 10 95 07 http: www.uniovi.es/publicaciones servipub@uniovi.es

DL AS 2749-2017

ISBN: 978-84-16664-74-0

Todos los derechos reservados. De conformidad con lo dispuesto en la legislación vigente, podrán ser castigados con penas de multa y privación de libertad quienes reproduzcan o plagien, en todo o en parte, una obra literaria, artística o científica, fijada en cualquier tipo y soporte, sin la preceptiva autorización.

JA2017 Prefacio

Prefacio

Las Jornadas de Automática se celebran desde hace 40 años en una universidad nacional facilitando el encuentro entre expertos en esta área en un foro que permite la puesta en común de las nuevas ideas y proyectos en desarrollo. Al mismo tiempo, propician la siempre necesaria colaboración entre investigadores del ámbito de la Ingeniería de Control y Automática, así como de campos afines, a la hora de abordar complejos proyectos de investigación multidisciplinares.

En esta ocasión, las Jornadas estarán organizadas por la Universidad de Oviedo y se han celebrado del 6 al 8 de septiembre de 2017 en el Palacio de Congresos de Gijón, colaborando tanto la Escuela Politécnica de Ingeniería de Gijón (EPI) como el Departamento de Ingeniería Eléctrica, Electrónica de Computadores y de Sistemas del que depende el Área de Ingeniería de Sistemas y Automática.

Además de las habituales actividades científicas y culturales, esta edición es muy especial al celebrarse el **50 aniversario de la creación de CEA**, Comité Español de Automática. Igualmente este año se conmemora el 60 aniversario de la Federación Internacional del Control Automático de la que depende CEA. Así se ha llevado a cabo la presentación del libro que se ha realizado bajo la coordinación de D. Sebastián Dormido, sobre la historia de la Automática en España en una sesión en la que han participado todos los ex-presidentes de CEA conjuntamente con el actual, D. Joseba Quevedo.

Igualmente hemos contado con la presencia de conferenciantes de prestigio para las sesiones plenarias, comunicaciones y ponencias orales en las reuniones de los 9 grupos temáticos, contribuciones en formato póster. Se ha celebrado también el concurso de CEABOT, así como una nueva Competición de Drones, con el ánimo de involucrar a más estudiantes de últimos cursos de Grado/Máster.

En el marco de las actividades culturales programadas se ha podido efectuar un recorrido en el casco antiguo situado en torno al Cerro de Santa Catalina y visitar la Laboral.

Gijn, septiembre de 2017

Hilario López Presidente del Comité Organizador

JA2017 Program Committee

Program Committee

Antonio Agudo Institut de Robòtica i Informàtica Industrial

Rosa M Aguilar University of La Laguna. Luciano Alonso University of Cantabria Ignacio Álvarez García Universidad de Oviedo

Antonio Javier Artuñedo García Centre for Automation and Robotics (CSIC-UPM)

José M. Azorín Miguel Hernandez University of Elche

Pedro Balaguer Universitat Jaume I Antonio Javier Barragán Piña Universidad de Huelva Alfonso Baños Universidad de Murcia Guillermo Bejarano University of Seville

Gerardo Beruvides Centro de Automática y Robótica

Carlos Bordons University of Seville
Jose Manuel Bravo University of Huelva
Jose Luis Calvo-Rolle University of A Coruña

Fernando Castaño Romero Centro de Automática y Robótica (UPM -CSIC)

José Luis Casteleiro-Roca University of Coruña

Alvaro Castro-Gonzalez Universidad Carlos III de Madrid Ramon Costa-Castelló Universitat Politècnica de Catalunya

Abel A. Cuadrado University of Oviedo

Arturo De La Escalera Universidad Carlos III de Madrid

Emma Delgado Universidad de Vigo

Jose-Luis Diez Universitat Politecnica de Valencia

Manuel Domínguez Universidad de León Juan Manuel Escaño Universidad de Sevilla Mario Francisco University of Salamanca Maria Jesus Fuente Universidad de Valladolid Juan Garrido University of Cordoba Antonio Giménez Universidad de Almeria Evelio Gonzalez Universidad de La Laguna José-Luis Guzmán Universidad de Almería

Rodolfo Haber Center for Automation and Robotics (UPM-CSIC)

César Ernesto Hernández Universidad de Almería

Eloy Irigoyen UPV/EHU

Agustin Jimenez Universidad PolitAcnica de Madrid

Emilio Jiménez
University of La Rioja
Jesus Lozano
Universidad de Extremadura
Centro de Automática y Robótica
Luis Magdalena
Universidad Politécnica de Madrid
David Martin Gomez
Universidad Carlos III de Madrid
Fernando Matia
Universidad Politecnica de Madrid

Joaquim Melendez

Juan Mendez

Luis Moreno

Universidad de La Laguna

Universidad Carlos III de Madrid

Universidad de Extremadura

Universidad de Sorilla

David Muñoz Universidad de Sevilla Antonio José Muñoz-Ramirez Universidad de Málaga

Jose Luis Navarro Universidad Politecnica de Valencia

Manuel G. Ortega University of Seville

Andrzej Pawlowski UNED

Mercedes Perez de La Parte University of La Rioja

Ignacio Peñarrocha Universitat Jaume I de Castelló, Spain

José Luis Pitarch Universidad de Valladolid

JA2017 Program Committee

Daniel Pérez University of Oviedo
Emilio Pérez Universitat Jaume I
Juan Pérez Oria Universidad de Cantabria
MiguelÁngel Ridao Universidad de Sevilla
Gregorio Sainz-Palmero Universidad de Valladolid

Antonio Sala Universitat Politecnica de Valencia

Ester Sales-Setién Universitat Jaume I

Jose Sanchez UNED

Javier Sanchis Saez Universitat Politecnica de Valencia (UPV)

José Pedro Santos ITEFI-CSIC

Matilde Santos Universidad Complutense de Madrid

Alvaro Serna University of Valladolid

José Enrique Simó Universidad Politécnica de Valencia

José A. Somolinos ETS I Navales. Universidad Politecnica de Madrid

Fernando Tadeo Univ. of Valladolid

Alejandro Tapia Universidad de Loyola Andalucía

David Tena Universitat Jaume I
Jesús Torres Universidad de La Laguna
Pedro M. Vallejo Universidad de Salamanca
Guilherme Vianna Universidad de Sevilla

Alejandro Vignoni AI2 - UPV Ramón Vilanova UAB

Francisco Vázquez Universidad de Cordoba Jesús M. Zamarreño University of Valladolid JA2017 Revisores Adicionales

Revisores Adicionales

Al-Kaff, Abdulla

Balbastre, Patricia Beltrán de La Cita, Jorge Bermudez-Cameo, Jesus Blanco-Claraco, Jose-Luis Blanes, Francisco Bonin-Font, Francisco

Cancela, Brais

Ferraz, Luis

Garita, Cesar Gimenez, Antonio Gruber, Patrick Guindel, Carlos

Hernandez Ruiz, Alejandro Hernandez, Daniel

Jardón Huete, Alberto

López, Amable

Marin, Raul Marín Plaza, Pablo Mañanas, Miguel Angel Morales, Rafael Moreno, Francisco-Angel

Nuñez, Luis Ramón

Ponz Vila, Aurelio Posadas-Yague, Juan-Luis Poza-Luján, Jose-Luis Pumarola, Albert

Raya, Rafael Revestido Herrero, Elías Rocon, Eduardo Ruiz Sarmiento, José Raúl Ruiz, Adria

Torres, Jose Luis

Vaquero, Victor

Table of Contents

Ingeniería de Control	
TÚNEL DE AGUA PARA PRUEBAS Y CARACTERIZACIÓN DE DISEÑOS EXPERIMENTALES DE TURBINAS HIDROCINÉTICAS Eduardo Alvarez, Manuel Rico-Secades, Antonio Javier Calleja Rodríguez, Joaquín Fernández Francos, Aitor Fernández Jiménez, Mario Alvarez Fernández and Samuel Camba Fernández	1
Reduction of population variability in protein expression: A control engineering approach. Yadira Boada, Alejandro Vignoni and Jesús Picó	8
CONTROL ROBUSTO DEL PH EN FOTOBIORREACTORES MEDIANTE RECHAZO ACTIVO DE PERTURBACIONES	16
Control reset para maniobra de cambio de carril y validación con CarSim	23
Maniobra de aterrizaje autom atica de una Cessna 172P modelada en FlightGear y controlada desde un programa en C	31
Alternativas para el control de la red eléctrica aislada en parques eólicos marinos Carlos Díaz-Sanahuja, Ignacio Peñarrocha, Ricardo Vidal-Albalate and Ester Sales-Setién	38
CONTROL PREDICTIVO DISTRIBUIDO UTILIZANDO MODELOS DIFUSOS PARA LA NEGOCIACIÓN ENTRE AGENTES	46
Control Predictivo en el espacio de estados de un captador solar tipo Fresnel	54
Control predictivo para la operación eficiente de una planta formada por un sistema de desalación solar y un invernadero	62
Depuración de Aguas Residuales en la Industria 4.0	70
Control robusto con QFT del pH en un fotobioreactor raceway	77
Ángeles Hoyo Sánchez, Jose Luis Guzman, Jose Carlos Moreno and Manuel Berenguel	
Revisión sistemática de la literatura en ingeniería de sistemas. Caso práctico: técnicas de estimación distribuida de sistemas ciberfísicos	84
Carmelina Ierardi, Luis Orihuela Espina, Isabel Jurado Flores, Álvaro Rodriguéz Del Nozal and Alejandro Tapia Córdoba	
Desarrollo de un Controlador Predictivo para Autómatas programables basado en la normativa IEC 61131-3	92
Diseño de un emulador de aerogenerador de velocidad variable DFIG y control de pitch1 Manuel Lara Ortiz, Juan Garrido Jurado and Francisco Vázquez Serrano	100

abierto
Julio Luna and Ramon Costa-Castelló
Control Predictivo Basado en Datos
José María Manzano, Daniel Limón, Teodoro Álamo and Jan Peter Calliess
Control MPC basado en un modelo LTV para seguimiento de trayectoria con estabilidad garantizada
Sara Mata, Asier Zubizarreta, Ione Nieva, Itziar Cabanes and Charles Pinto
Implementación y evaluación de controladores basados en eventos en la norma IEC-61499.136 Oscar Miguel-Escrig, Julio-Ariel Romero-Pérez and Esteban Querol-Dolz
AUTOMATIZACIÓN Y MONITORIZACIÓN DE UNA INSTALACIÓN DE ENSAYO DE MOTORES
Alfonso Poncela Méndez, Miguel Ochoa Vega, Eduardo J. Moya de La Torre and F. Javier García Ruíz
OPTIMIZACIÓN Y CONTROL EN CASCADA DE TEMPERATURA DE RECINTO
MEDIANTE SISTEMAS DE REFRIGERACIÓN
Diseño LQ e implementación distribuida para la estimación de estado
Álvaro Rodríguez Del Nozal, Luis Orihuela, Pablo Millán Gata, Carmelina Ierardi and Alejandro Tapia Córdoba
Estimación de fugas en un sistema industrial real mediante modelado por señales aditivas. 160 Ester Sales-Setién, Ignacio Peñarrocha and David Tena
Advanced control based on MPC ideas for offshore hydrogen production
Transfer function parameters estimation by symmetric send-on-delta sampling
An Estimation Approach for Process Control based on Asymmetric Oscillations
Robust PI controller for disturbance attenuation and its application for voltage regulation in islanded microgrid
Infraestructura para explotación de datos de un simulador azucarero
Automar
INFRAESTRUCTURA PARA ESTUDIAR ADAPTABILIDAD Y TRANSPARENCIA EN EL CENTRO DE CONTROL VERSÁTIL
Juan Antonio Bonache Seco, José Antonio Lopez Orozco, Eva Besada Portas and Jesús Manuel de La Cruz
ARQUITECTURA DE CONTROL HÍBRIDA PARA LA NAVEGACI ÓN DE
VEHÏCULOS SUBMARINOS NO TRIPULADOS

Acústicos
Oscar L. Manrique Garcia, Mario Andrei Garzon Oviedo and Antonio Barrientos
AUTOMATIZACIÓN DE MANIOBRAS PARA UN TEC DE 2GdL 220
Marina Pérez de La Portilla, José Andrés Somolinos Sánchez, Amable López Piñeiro, Rafael Morales Herrera and Eva Segura
MERBOTS PROJECT: OVERALL DESCRIPTION, MULTISENSORY AUTONOMOUS PERCEPTION AND GRASPING FOR UNDERWATER ROBOTICS INTERVENTIONS
Pedro J. Sanz, Raul Marin, Antonio Peñalver, David Fornas and Diego Centelles
Bioingeniería
MARCADORES CUADRADOS Y DEFORMACIÓN DE OBJETOS EN NAVEGACIÓN QUIRÚRGICA CON REALIDAD AUMENTADA
Eliana Aguilar, Oscar Andres Vivas and Jose Maria Sabater-Navarro
Entrenamiento robótico de la marcha en pacientes con Parálisis Cerebral: definición de objetivos, propuesta de tratamiento e implementación clínica preliminar
Cristina Bayón, Teresa Martín-Lorenzo, Beatriz Moral-Saiz, Óscar Ramírez, Álvaro Pérez-Somarriba, Sergio Lerma-Lara, Ignacio Martínez and Eduardo Rocon
PREDICCIÓN DE ACTIVIDADES DE LA VIDA DIARIA EN ENTORNOS INTELIGENTES PARA PERSONAS CON MOVILIDAD REDUCIDA
Francisco Javier Badesa and Nicolas Garcia-Aracil
Sistema de Visión Estereoscópico para el guiado de un Robot Quirúrgico en Operaciones de Cirugía Laparoscópica HALS
Lidia Santos Del Blanco
Head movement assessment of cerebral palsy users with severe motor disorders when they control a computer thought eye movements
Alejandro Clemotte, Miguel A. Velasco and Eduardo Rocon
Diseño de un sensor óptico de fuerza para exoesqueletos de mano
POSIBILIDADES DEL USO DE TRAMAS ARTIFICIALES DE IMAGEN MOTORA PARA UN BCI BASADO EN EEG
Josep Dinarès-Ferran, Christoph Guger and Jordi Solé-Casals
EFECTOS SOBRE LA ERD EN TAREAS DE CONTROL DE EXOESQUELETO DE MANO EMPLEANDO BCI
Santiago Ezquerro, Juan Antonio Barios, Arturo Bertomeu-Motos, Luisa Lorente, Nuria Requena, Irene Delegido, Francisco Javier Badesa and Nicolas Garcia-Aracil
Formulación Topológica Adaptada para la Simulación y Control de Exoesqueletos Accionados con Transmisiones Harmonic Drive

Identificación de contracciones isométricas de la extremidad superior en pacientes con lesión medular incompleta mediante características espectrales de la electromiografía de alta densidad (HD-EMG)
Diseño de una plataforma para analizar el efecto de la estimulación mecánica aferente en el temblor de pacientes con temblor esencial
DEFINICIÓN DE UN PROTOCOLO PARA LA MEDIDA PRECISA DEL RANGO CERVICAL EMPLEANDO TECNOLOGÍA INERCIAL
SISTEMA BRAIN-COMPUTER INTEFACE DE NAVEGACIÓN WEB ORIENTADO A PERSONAS CON GRAVE DISCAPACIDAD
ESTRATEGIAS DE NEUROESTIMULACIÓN TRANSCRANEAL POR CORRIENTE DIRECTA PARA MEJORA COGNITIVA
COMPARATIVA DE ALGORITMOS PARA LA DETECCIÓN ONLINE DE IMAGINACIÓN MOTORA DE LA MARCHA BASADO EN SEÑALES DE EEG 328 Marisol Rodriguez-Ugarte, Irma Nayeli Angulo Sherman, Eduardo Iáñez and Jose M. Azorin
DETECCIÓN, MEDIANTE UN GUANTE SENSORIZADO, DE MOVIMIENTOS SELECCIONADOS EN UN SISTEMA ROBOTIZADO COLABORATIVO PARA HALS 334 Lidia Santos, José Luis González, Eusebio de La Fuente, Juan Carlos Fraile and Javier Pérez Turiel
BIOSENSORES PARA CONTROL Y SEGUIMIENTO PATOLOGÍAS REUMATOIDES
Amparo Tirado, Raúl Marín, José V Martí, Miguel Belmonte and Pedro Sanz
Assessment of tremor severity in patients with essential tremor using smartwatches 347 Miguel A. Velasco, Roberto López-Blanco, Juan P. Romero, M. Dolores Del Castillo, J. Ignacio Serrano, Julián Benito-León and Eduardo Rocon
INTERFAZ CEREBRO-ORDENADOR PARA EL CONTROL DE UNA SILLA DE RUEDAS A TRAVÉS DE DOS PARADIGMAS DE NAVEGACIÓN
$Fern\'andez-Rodr\'iguez \'Alvaro, \ Velasco-\'Alvarez \ Francisco \ and \ Ricardo \ Ron-Angevin$
Control Inteligente
Aprendizaje por Refuerzo para sistemas lineales discretos con dinámica desconocida: Simulación y Aplicación a un Sistema Electromecánico
Diseño de sistemas de control en cascada clásico y borroso para el seguimiento de
trayectorias

ANALISIS FORMAL DE LA DINAMICA DE SISTEMAS NO LINEALES MEDIANTE REDES NEURONALES
Eloy Irigoyen, Mikel Larrea, A. Javier Barragán, Miguel Ángel Martínez and José Manuel Andújar
Predicción de la energía renovable proveniente del oleaje en las islas de Fuerteventura y Lanzarote
G.Nicolás Marichal, Deivis Avila, Ángela Hernández, Isidro Padrón and José Ángel Rodríguez
Aplicación de Redes Neuronales para la Estimación de la Resistencia al Avance en Buques 393 Daniel Marón Blanco and Matilde Santos
Novel Fuzzy Torque Vectoring Controller for Electric Vehicles with per-wheel Motors 401 Alberto Parra, Martín Dendaluce, Asier Zubizarreta and Joshué Pérez
REPOSTAJE EN TIERRA DE UN AVIÓN MEDIANTE ALGORITMOS GENÉTICOS . 408 Elías Plaza and Matilde Santos
VISUALIZACIÓN WEB INTERACTIVA PARA EL ANÁLISIS DEL CHATTER EN
LAMINACIÓN EN FRÍO
BANCADA PARA ANÁLISIS INTELIGENTE DE DATOS EN MONITORIZACIÓN DE SALUD ESTRUCTURAL
Daniel Pérez López, Diego García Pérez, Ignacio Díaz Blanco and Abel Alberto Cuadrado Vega
CONTROL DE UN VEHÍCULO CUATRIRROTOR BASADO EN REDES NEURONALES
Jesus Enrique Sierra and Matilde Santos
CONTROL PREDICTIVO FUZZY CON APLICACIÓN A LA DEPURACIÓN BIOLÓGICA DE FANGOS ACTIVADOS
Educación en Automática
REFLEXIONES SOBRE EL VALOR DOCENTE DE UNA COMPETICION DE DRONES EN LA EDUCACIÓN PARA EL CONTROL
Uso del Haptic Paddle con aprendizaje basado en proyectos
Juan M. Gandarias, Antonio José Muñoz-Ramírez and Jesus Manuel Gomez-De-Gabriel PERPESENTACION INTEGRADA DE ACCIONAMIENTOS MECANICOS V
REPRESENTACION INTEGRADA DE ACCIONAMIENTOS MECANICOS Y CONTROL DE EJES ORIENTADA A LA COMUNICACIÓN Y DOCENCIA EN MECATRONICA
Julio Garrido Campos, David Santos Esterán, Juan Sáez López and José Ignacio Armesto Quiroga
Construcción y modelado de un prototipo fan & plate para prácticas de control automático 465 Cristina Lampon, Javier Martin, Ramon Costa-Castelló and Muppaneni Lokesh Chowdary

EDUCACION EN AUTOMATICA E INDUSTRIA 4.0 MEDIANTE LA APLICACIÓN DE TECNOLOGÍAS 3D
Jose Ramon Llata, Esther Gonzalez-Sarabia, Carlos Torre-Ferrero and Ramon Sancibrian
Desarrollo e implementación de un sistema de control en una planta piloto hibrida47 Maria P. Marcos, Cesar de Prada and Jose Luis Pitarch
LA INFORMÁTICA INDUSTRIAL EN LAS INGENIERÍAS INDUSTRIALES
Ventajas docentes de un flotador magnético para la experimentación de técnicas control 49 Eduardo Montijano, Carlos Bernal, Carlos Sagües, Antonio Bono and Jesús Sergio Artal
PROGRAMACIÓN ATRACTIVA DE PLC
MODERNIZACIÓN DE EQUIPO FEEDBACK MS-150 PARA EL APRENDIZAJE ACTIVO EN INGENIERÍA DE CONTROL
INNOVACIÓN PEDAGÓGICA EN LA FORMACIÓN DEL PERFIL PROFESIONAL PARA EL DESARROLLLO DE PROYECTOS DE AUTOMATIZACIÓN INDUSTRIAL A TRAVÉS DE UNA APROXIMACIÓN HOLÍSTICA
Aprendiendo Simulación de Eventos Discretos con JaamSim
RED NEURONAL AUTORREGRESIVA NO LINEAL CON ENTRADAS EXÓGENAS PARA LA PREDICCIÓN DEL ELECTROENCEFALOGRAMA FETAL52 Rosa M Aguilar, Jesús Torres and Carlos Martín
ANÁLISIS DEL COEFICIENTE DE TRANSFERENCIA DE MATERIA EN REACTORES RACEWAYS
MODELADO DINÁMICO DE UN SISTEMA DE ALMACENAMIENTO DE FRÍO VINCULADO A UN CICLO DE REFRIGERACIÓN
Predictor Intervalar basado en hiperplano soporte
Dynamic simulation applied to refinery hydrogen networks

3
9
5
2
9
6
1
1
3
6
3
1
9
7

DISEÑO DE UNA PRÓTESIS DE MANO ADAPTABLE AL CRECIMIENTO 664 Marta Ayats and Raul Suarez
COOPERATIVISMO BIOINSPIRADO BASADO EN EL COMPORTAMIENTO DE LAS HORMIGAS
Brayan Bermudez, Kristel Novoa and Miguel Valbuena
PROCEDIMIENTO DE DISEÑO DE UN EXOESQUELETO DE MIEMBRO SUPERIOR PARA SOPORTE DE CARGAS
Badesa Clemente, Miguel Ignacio Sanchez and Nicolas Garcia Aracil
Estructura de control en ROS y modos de marcha basados en máquinas de estados de un robot hexápodo
USING AN UAV TO GUIDE THE TELEOPERATION OF A MOBILE MANIPULATOR
Estudio de los patrones de marcha para un robot hexápodo en tareas de búsqueda y rescate
SISTEMA DE INTERACCIÓN VISUAL PARA UN ROBOT SOCIAL
Mejora del Comportamiento Proxémico de un Robot Autónomo mediante Motores de Inteligencia Artificial Desarrollados para Plataformas de Videojuegos
Micrófonos de contacto: una alternativa para sensado tactil en robots sociales
Clasificación de información táctil para la detección de personas
Planificación para interceptación de objetivos: Integración del Método Fast Marching y Risk-RRT738
David Alfredo Garzon Ramos, Mario Andrei Garzon Oviedo and Antonio Barrientos
ESTABILIZACIÓN DE UNA BOLA SOBRE UN PLANO UTILIZANDO UN ROBOT PARALELO 6-RSS
TELEOPERACIÓN DE INSTRUMENTOS QUIRÚRGICOS ARTICULADOS
CONTROL OF A ROBOTIC ARM FOR TRANSPORTING OBJECTS BASED ON NEURO-FUZZY LEARNING VISUAL INFORMATION
Juan Hernández Vicén, Santiago Martínez de La Casa Díaz and Carlos Balaguer
PLATAFORMA BASADA EN LA INTEGRACIÓN DE MATLAB Y ROS PARA LA DOCENCIA DE ROBÓTICA DE SERVICIO

Estimadores de fuerza y movimiento para el control de un robot de rehabilitación de extremidad superior
Aitziber Mancisidor, Asier Zubizarreta, Itziar Cabanes, Pablo Bengoa and Asier Brull
Definiendo los elementos que constituyen un robot social portable de bajo coste
Interfaces táctiles para Interacción Humano-Robot
HERRAMIENTAS DE ENTRENAMIENTO Y MONITORIZACIÓN PARA EL DESMINADO HUMANITARIO
Control a Baja Velocidad de una Rueda con Motor de Accionamiento Directo mediante Ingeniería Basada en Modelos
SIMULACIÓN DE VEHÍCULOS AUTÓNOMOS USANDO V-REP BAJO ROS
Cinemática y prototipado de un manipulador paralelo con centro de rotación remoto para robótica quirúrgica
ANÁLISIS DE ESTABILIDAD DE SINGULARIDADES AISLADAS EN ROBOTS PARALELOS MEDIANTE DESARROLLOS DE TAYLOR DE SEGUNDO ORDEN821
Adrián Peidró Vidal, Óscar Reinoso, Arturo Gil, José María Marín and Luis Payá
INTERFAZ DE CONTROL PARA UN ROBOT MANIPULADOR MEDIANTE REALIDAD VIRTUAL
Evolución de la robótica social y nuevas tendencias
Carlos Castillo Montoya and Miguel A. Salichs DISEÑO MECÁNICO DE UN ASISTENTE ROBÓTICO CAMARÓGRAFO CON APRENDIZAJE COGNITIVO
CÁLCULO DE FUERZAS DE CONTACTO PARA PRENSIONES BIMANUALES852 Francisco Abiud Rojas-De-Silva and Raul Suarez
Modelado del Contexto Geométrico para el Reconocimiento de Objetos
Estimación Probabilística de Áreas de Emisión de Gases con un Robot Móvil Mediante la Integración Temporal de Observaciones de Gas y Viento

MANIPULADOR AEREO CON BRAZOS ANTROPOMORFICOS DE ARTICULACIONES FLEXIBLES						
Alejandro Suarez, Guillermo Heredia and Anibal Ollero						
EVALUACIÓN DE UN ENTORNO DE TELEOPERACIÓN CON ROS						
Sistemas de Tiempo Real						
GENERACIÓN DE CÓDIGO IEC 61131-3 A PARTIR DE DISEÑOS EN GRAFCET892 Maria Luz Alvarez Gutierrez, Isabel Sarachaga Gonzalez, Arantzazu Burgos Fernandez, Nagore Iriondo Urbistazu and Marga Marcos Muñoz						
CONTROL EN TIEMPO REAL Y SUPERVISIÓN DE PROCESOS MEDIANTE SERVIDORES OPC-UA						
Francico Blanes Noguera and Andrés Benlloch Faus						
Control de la Ejecución en Sistemas de Criticidad Mixta						
GENERACIÓN AUTOMÁTICA DEL PROYECTO DE AUTOMATIZACIÓN TIA PORTAL PARA MÁQUINAS MODULARES						
DDS en el desarrollo de sistemas distribuidos heterogéneos con soporte para criticidad mixta						
Hector Perez and J. Javier Gutiérrez						
ARQUITECTURA DISTRIBUIDA PARA EL CONTROL AUTÓNOMO DE DRONES EN INTERIOR						
Ingeniería Conducida por Modelos en Sistemas de Automatización Flexibles						
Estudio e implementación de Middleware para aplicaciones de control distribuido						
Visión por Computador						
Real-Time Image Mosaicking for Mapping and Exploration Purposes						
ALGORITMO DE SLAM UTILIZANDO APARIENCIA GLOBAL DE IMÁGENES OMNIDIRECCIONALES						
Medición de Oximetría de Pulso mediante Imagen fotopletismográfica						
Algoritmo de captura de movimiento basado en visión por computador para la teleoperación de robots humanoides						

COMPARACIÓN DE MÉTODOS DE DETECCIÓN DE ROSTROS EN IMÁGENES DIGITALES
Natalia García Del Prado, Victor Gonzalez Castro, Enrique Alegre and Eduardo Fidalgo Fernández
LOCALIZACIÓN DEL PUNTO DE FUGA PARA SISTEMA DE DETECCIÓN DE LÍNEAS DE CARRIL
Oculus-Crawl, a Software Tool for Building Datasets for Computer Vision Tasks
Clasificación automática de obstáculos empleando escáner láser y visión por computador999 Aurelio Ponz, Fernando Garcia, David Martin, Arturo de La Escalera and Jose Maria Armingol
T-SCAN: OBTENCIÓN DE NUBES DE PUNTOS CON COLOR Y TEMPERATURA EN INTERIOR DE EDIFICIOS
EVALUACIÓN DE MÉTODOS PARA REALIZAR RESÚMENES AUTOMÁTICOS DE VÍDEOS1015
Pablo Rubio, Eduardo Fidalgo, Enrique Alegre and Víctor González
SIMULADOR PARA LA CREACIÓN DE MUNDOS VIRTUALES PARA LA ASISTENCIA A PERSONAS CON MOVILIDAD REDUCIDA EN SILLA DE RUEDAS. 1023 Carlos Sánchez Sánchez, María Cidoncha Jiménez, Emiliano Pérez, Ines Tejado and Blas M. Vinagre
Calibración Extrínseca de un Conjunto de Cámaras RGB-D sobre un Robot Móvil 1031 David Zúñiga-Nöel, Rubén Gómez Ojeda, Francisco-Ángel Moreno and Javier González Jiménez

OPTIMIZACIÓN Y CONTROL EN CASCADA DE TEMPERATURA DE RECINTO MEDIANTE SISTEMAS DE REFRIGERACIÓN

David Rodríguez, José A. Alfaya, Guillermo Bejarano, Manuel G. Ortega Departamento de Ingeniería de Sistemas y Automática, Universidad de Sevilla {drgarcia, jalonso9, gbejarano, mortega}@us.es

Resumen

Este artículo analiza la eficiencia energética de un ciclo de refrigeración, generando un optimizador de referencias para el control basado en aproximaciones lineales. Se plantean dos enfoques de control: el control de potencia, en el cual se propone un controlador robusto descentralizado para la requiación de la potencia frigorífica dada por el ciclo, y el control de temperatura de recinto, en el cual se considera también la dinámica del recinto a refrigerar y se propone una estructura de control en cascada donde un controlador externo genera las referencias de potencia frigorífica al controlador interno del ciclo de refrigeración. Se analizan en simulación y también experimentalmente el seguimiento de referencias y el rechazo de perturbaciones en ambas estrategias de control.

Palabras clave: Sistemas de refrigeración, Optimización estática, Control en cascada, Planta experimental.

1. INTRODUCCIÓN

El ciclo de refrigeración por compresión de vapor constituve el método más extendido para la generación de frío. Estos sistemas se utilizan en áreas tan diversas como regulación de la temperatura en estancias habitadas, almacenamiento y transporte de alimentos y múltiples procesos industriales. Dado el considerable impacto causado por el consumo energético de estos sistemas en los balances económicos y medioambientales, detallado por múltiples informes [9, 15, 16], así como teniendo en cuenta la escasez creciente de fuentes de energía fósiles y el desarrollo todavía lento de tecnologías de energía renovable, la operación óptima en términos de eficiencia energética de los sistemas de refrigeración por compresión de vapor existentes se presenta como un problema clave.

En un ciclo de refrigeración se extrae energía térmica del recinto a refrigerar (en concreto del fluido secundario del evaporador) y se aporta calor al fluido secundario del condensador. Las variables manipulables son la velocidad de giro del compresor N y la apertura de la válvula de expansión A_v , considerándose los caudales de los fluidos secundarios y sus temperaturas de entrada perturbaciones al ciclo. El principal objetivo de control es proporcionar la potencia frigorífica demandada \dot{Q}_e , lo que puede reflejarse en una referencia para la temperatura de salida del fluido secundario del evaporador $(T_{e,sec,out})$. Como se dispone de dos acciones de control, se plantea un segundo objetivo, consistente en producir la potencia frigorífica requerida maximizando la eficiencia energética, descrita mediante el Coeficiente de Comportamiento (COP), cuya definición se incluye en (1).

$$COP = \frac{\dot{Q}_e}{\dot{W}_{comp}} \tag{1}$$

La eficiencia del evaporador (su capacidad de extraer calor de su fluido secundario), depende principalmente del coeficiente de transferencia de calor. Este es mucho mayor para flujo bifásico que para vapor sobrecalentado, debido al cambio de fase, de forma que se alcanzaría alta eficiencia energética si el flujo de refrigerante en el evaporador fuese totalmente bifásico. Sin embargo, puesto que la salida del evaporador coincide con la aspiración del compresor, se debe evitar la presencia de gotas de refrigerante líquido en la succión del mismo. Esto se consigue tradicionalmente en la industria operando el sistema con un cierto grado de sobrecalentamiento del refrigerante (T_{SH}) a la salida del evaporador, que se suele mantener bajo para alcanzar un alto COP.

Sin embargo, es posible plantear una optimización global cuya solución sea un ciclo que genere la potencia frigorífica requerida con máxima eficiencia energética. En esta línea, Jain y Alleyne plantean una optimización global que minimiza la exergía destruida [6]; se genera un ciclo óptimo a la vez que se calculan valores óptimos de las variables manipulables, útiles para estrategias de control feedforward. Por su parte, Bejarano et al. proponen un optimizador global no lineal cuyo criterio de eficiencia es el propio COP [3, 4]. Sin embargo, la carga computacional de este optimizador no es despreciable, debido a la propia no linealidad del proceso y la exploración exhaustiva necesaria pa-

Tabla	1.	Nome	ncla	tura

Símbol	os latinos	Símbol	os griegos	
A_v	Apertura de válvula $[\%]$	α	Coeficiente de pérdidas por convección entre el recinto y el ambiente [W K ⁻¹]	
c_p	Calor específico a presión constante [J kg ⁻¹ K ⁻¹]	ho	Densidad [kg m ⁻³]	
f	Pendiente de recta de aproximación	ω	Frecuencia [rad s ⁻¹]	
G(s)	Función de transferencia			
\dot{m}	Caudal másico [kg s ⁻¹]	Subínd	Subíndices y superíndices	
N	Velocidad de giro del compresor [Hz]	amb	ambiente	
P	Presión [bar]	c	condensador	
\dot{Q}_e	Potencia frigorífica [W]	e	evaporador	
\dot{Q}_R	Potencia térmica de la resistencia eléctrica [W]	in	entrada	
R	Resistencia eléctrica	min	mínimo	
T	Temperatura [°C]	nom	nominal	
T(s)	Función de sensibilidad complementaria	out	salida	
T_{SH}	Grado de sobrecalentamiento [°C]	ref	referencia	
V	Volumen [m ³]	sec	fluido secundario	
\dot{W}_{comp}	Potencia mecánica del compresor [W]	tanque	tanque	
$W_T(s)$	Ponderación de la función de sensibilidad complementaria	_		

ra evitar extremos locales. En el presente trabajo se analizan los resultados en régimen permanente del sistema en cuanto a la eficiencia energética y se propone una optimización estática basada en aproximaciones lineales calculadas en base a la característica estática del sistema, de forma que se reduce el tiempo de cálculo en gran medida.

En cuanto al control, la dificultad de controlar este tipo de proceso reside en las altas inercias térmicas, el alto acoplamiento de las variables del sistema y su carácter fuertemente no lineal. En este trabajo se plantean dos enfoques de control: control en potencia y control de temperatura de recinto. En el control en potencia, se le exige al ciclo que satisfaga una cierta demanda de frío \dot{Q}_e^{ref} , la cual, dada una cierta temperatura de entrada del fluido secundario del evaporador $T_{e,sec,in}$ y un cierto caudal $\dot{m}_{e,sec}$, se refleja en una referencia para $T_{e,sec,out}$, de acuerdo a (2).

$$T_{e,sec,out}^{ref} = T_{e,sec,in} - \frac{\dot{Q}_e^{ref}}{c_{p,e,sec} \dot{m}_{e,sec}}$$
(2)

Las técnicas lineales de control más utilizadas en la literatura son el control descentralizado [8, 17], el control multivariable por desacoplo [14], control LQG [12, 13], control predictivo [5, 10] y control robusto H_{∞} [1, 7]. En este trabajo se presenta un controlador robusto descentralizado diseñado con el método de la parametrización afín por cancelación de dinámica, que se prueba en simulación tanto en seguimiento de referencia de potencia, co-

mo en rechazo de perturbaciones al ciclo.

En el caso del control de temperatura de recinto, es necesario tener en cuenta también la dinámica del mismo, en el cual hay un cierto volumen de fluido secundario almacenado, del cual se extrae un cierto caudal que se hace pasar por el evaporador del ciclo y se recircula al propio recinto. Para simular la carga térmica se supone que existe un aporte externo de calor al recinto. En este caso $T_{e,sec,in}$ se coincidiría con la temperatura del tanque T_{tanque} , supuesta homogeneización de la temperatura del fluido, y es esta la variable a controlar, actuando la potencia frigorífica generada por el ciclo como acción de control para el controlador de la temperatura del recinto. Se propone en este trabajo una estructura de control en cascada, en la cual un controlador externo genera la referencia de potencia para el ciclo, mientras que un controlador interno se encarga de satisfacer dicha demanda mediante la variación de N y A_v . Se analizan en simulación el seguimiento de referencia de la temperatura del recinto, así como el rechazo de perturbaciones sobre el aporte externo de calor.

Ambas estrategias de control han sido asimismo aplicadas a una planta experimental de refrigeración situada en el Departamento de Ingeniería de Sistemas y Automática de la Universidad de Sevilla, cuya descripción puede consultarse en la bibliografía asociada [2]. El artículo se organiza de la siguiente manera: en la Sección 2 se dan algunos detalles sobre el simulador del ciclo de refrigeración y se describe el modelo térmico del recinto a

refrigerar. La Sección 3 está dedicada a la optimización estática de las referencias para el control del ciclo, mientras que en las Secciones 4 y 5 se analizan en simulación y experimentalmente los resultados de la aplicación del controlador de potencia frigorífica y de temperatura de recinto, respectivamente. Finalmente, en la Sección 6 se resumen las principales conclusiones y se proponen algunos trabajos futuros.

2. SIMULADOR DEL SISTEMA

La Figura 1 muestra el simulador dinámico desarrollado para el ciclo de refrigeración, que se conecta al simulador del recinto a través del fluido secundario.

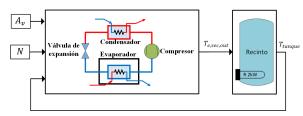


Figura 1: Simulador del ciclo de refrigeración y el recinto a refrigerar

Para el desarrollo de este simulador se ha asumido que la dinámica del condensador es dominante sobre el resto de los componentes del sistema [3]. El modelo térmico del recinto se muestra en (3), donde se aplica un balance de potencia incluyendo la potencia frigorífica generada por el ciclo \dot{Q}_e , el aporte externo de calor (modelado como una resistencia eléctrica que genera la potencia térmica \dot{Q}_R) y las pérdidas térmicas con el ambiente.

$$\rho_{e,sec} c_{p,e,sec} V_{tanque} \frac{dT_{tanque}}{dt} =$$

$$= \dot{Q}_R - \dot{Q}_e - \alpha \left(T_{tanque} - T_{amb} \right)$$
(3)

Las pérdidas térmicas se consideran pequeñas en comparación con las otras potencias, de forma que se desprecian en los cálculos siguientes. El sistema cuenta con dos entradas manipulables que se corresponden con el porcentaje de apertura de la válvula de expansión $A_v \in [10, 100]\%$ y la velocidad de giro del compresor $N \in [30, 50]$ Hz. Como variables de interés se tienen $T_{e,sec,out}, T_{e,sec,in}$ (que será considerada como la temperatura del recinto T_{tanque} , ya que en la planta experimental a partir de la que se ha desarrollado el simulador no se tienen medidas directas de la temperatura del recinto, como se muestra en la Figura 2), T_{SH} y Q_e . Como perturbaciones del sistema se tienen $T_{c,sec,in}, \dot{m}_{c,sec}, P_{c,sec}, \dot{m}_{e,sec}, P_{e,sec}, T_{amb} \text{ y } \dot{Q}_R,$ cuyos valores nominales, mínimos y máximos esperados se recogen en la Tabla 2. El simulador

del ciclo ha sido ajustado a la planta experimental citada anteriormente mediante identificación en régimen permanente de los parámetros de cada uno de los elementos del ciclo [11].

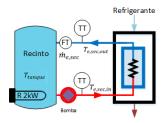


Figura 2: P&ID del recinto experimental

Tabla 2: Condiciones nominales de las perturbaciones al sistema y valores mínimos y máximos considerados.

Perturbación	Valor nominal	Valor mínimo	Valor máximo
$T_{c,sec,in}$ [°C]	30	27	33
$\dot{m}_{c,sec} \; [\mathrm{kg \; s^{\text{-}1}}]$	0.150	0.125	0.175
$P_{c,sec}$ [bar]	1	-	-
$\dot{m}_{e,sec}~[{ m kg~s}^{-1}]$	0.0645	0.0545	0.0745
$P_{e,sec}$ [bar]	1	-	-
T_{amb} [°C]	25	-	-
\dot{Q}_R [W]	-	0	2000

3. OPTIMIZACIÓN ESTÁTICA

Se han realizado simulaciones bajo distintas condiciones de perturbaciones y de variables manipulables del ciclo, considerado los rangos indicados en la Tabla 2. En la Figura 3 se muestran los valores de COP en equilibrio para una cierta apertura de válvula constante e imponiendo diferentes valores de las perturbaciones al ciclo. Esta gráfica debe analizarse cualitativamente, ya que la tendencia es idéntica para todo el rango de A_v . Se observa que, para las condiciones de funcionamiento evaluadas, el valor máximo de COP se alcanza para la velocidad mínima de compresor.

Por otro lado, en la Figura 4 se muestra la variación de la potencia frigorífica para valores nominales de las perturbaciones e imponiendo diferentes valores de las variables manipulables, donde se pueden apreciar el rango de potencia que se consigue para cada velocidad del compresor. Se observa que, dada una cierta potencia frigorífica, esta puede generarse con todo el rango del compresor, excepto en los extremos del intervalo admisible de potencias. De este modo, la forma óptima de satisfacer una cierta demanda de frío es imponer la mínima velocidad del compresor siempre que sea posible. Esta imposición se realiza de cara al control mediante la referencia de T_{SH} , ya que la re-

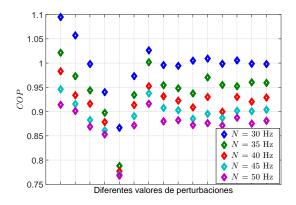


Figura 3: COP en régimen permanente para diferentes valores de perturbaciones, con A_v constante

ferencia de \dot{Q}_e o equivalentemente $T_{e,sec,out}$ viene impuesta por la demanda de frío.

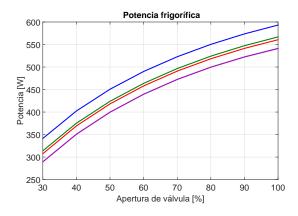


Figura 4: Rango de potencia frigorífica generada

En base a las conclusiones extraídas se ha diseñado un generador de referencia para el grado de sobrecalentamiento que fuerza al ciclo a una velocidad de compresor mínima para la obtención de la potencia frigorífica deseada. Para estimar la consigna T_{SH}^{ref} se ha realizado el siguiente método en base a datos de simulación. Manteniendo constante N=30 Hz, se ha barrido todo el rango admisible de A_n con diferentes valores de las perturbaciones $T_{c,sec,in}, \dot{m}_{c,sec}, T_{e,sec,in}$ y $\dot{m}_{e,sec},$ despreciando esta última al no producir variaciones apreciables sobre T_{SH} . Una vez recogidos los valores de T_{SH} para los rangos indicados en la Tabla 2, se han buscando relaciones, mediante rectas con pendiente variable que han sido a su vez calculadas mediante simulación, con cada una de las perturbaciones y, en base a un punto de equilibrio precalculado para las condiciones nominales del sistema, se estima T_{SH}^{ref} como la suma de un valor nominal conocido y la aportación de cada una de las variaciones de las perturbaciones con respecto a las condiciones nominales, como se indica en (4). En la Figura 5 se muestran algunos resultados generados por el estimador en comparación con los que genera el optimizador no lineal citado en la Sección 1 como referencias óptimas [4].

$$T_{SH}^{ref} = T_{SH,nom} + + f(\dot{m}_{c,sec})(\dot{m}_{c,sec} - \dot{m}_{c,sec,nom}) + f(T_{c,sec,in})(T_{c,sec,in} - T_{c,sec,in,nom}) + f(T_{e,sec,in})(T_{e,sec,in} - T_{e,sec,in,nom})$$
(4)

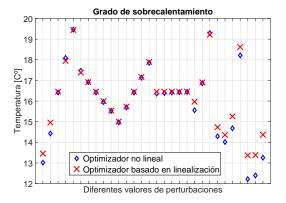


Figura 5: Estimador de valores admisibles de T_{SH} para $N=30~{\rm Hz}$

4. CONTROL EN POTENCIA

4.1. RESULTADOS DE SIMULACIÓN

Se utilizan técnicas de control robusto para diseñar un controlador descentralizado, donde $T_{e,sec,out}$ se controla manipulando A_v , y T_{SH} se controla mediante N. En base a una función de transferencia nominal $G_{nom}(s)$, se consideran incertidumbres estructurales debido a la dinámica de evaporador, la cual, como se comentó en la Sección 2, había sido despreciada. Se han considerado también incertidumbres paramétricas en $G_{nom}(s)$ debido a cómo se ve afectado el sistema según el punto de equilibrio del que parte. Posteriormente se ha definido la ponderación $W_{T_{T_{e,sec,out}}}(s)$ de la función de sensibilidad complementaria $T_{T_{e,sec,out}}(s)$ para $T_{e,sec,out}$ con respecto a A_v , así como la ponderación $W_{T_{T_{SH}}}(s)$ de la función de sensibilidad complementaria $T_{T_{SH}}(s)$ de T_{SH} con respecto a N, de forma que se cumplan los criterios de robustez, como se muestra en las Figuras 6 y 7. Aplicando parametrización afín con cancelación de dinámica se han obtenidos los controladores desacoplados correspondientes.

Además, ya que el objetivo del optimizador, para una cierta demanda de frío, es calcular el valor de T_{SH}^{ref} tal que la velocidad del compresor sea mínima en régimen permanente, se ha realizado

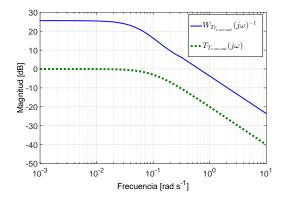


Figura 6: Ganancia de la función de sensibilidad complementaria $T_{T_{e,sec,out}}(s)$ de $T_{e,sec,out}$ respecto a A_v y su ponderación $W_{T_{T_{e,sec,out}}}(s)$

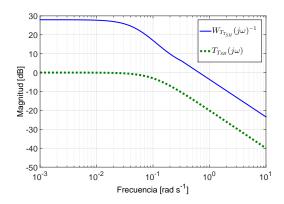


Figura 7: Ganancia de la función de sensibilidad complementaria $T_{T_{SH}}(s)$ de T_{SH} respecto a N y su ponderación $W_{T_{T_{SH}}}(s)$

una comparativa entre controlar $T_{e,sec,out}$ y T_{SH} simultáneamente, y controlar solo $T_{e,sec,out}$ dejando libre T_{SH} y fijando el compresor a su velocidad mínima. Para ello se han simulado ambos casos bajo el mismo perfil de perturbaciones mostrado en la Figura 8 y aplicando los cambios de referencia de \dot{Q}_e mostrados en la Figura 9.

La Figura 10 muestra la evolución de $T_{e,sec,out}$ y T_{SH} , cuando se controla explícitamente T_{SH} y cuando se deja libre, mientras que la Figura 11 muestra el COP alcanzado en ambos casos. Se puede observar que cuando se alcanza el equilibrio, el resultado entre controlar T_{SH} y dejarlo libre, fijando la velocidad del compresor a su valor mínimo, es prácticamente idéntico. Sin embargo, cuando el sistema experimenta una perturbación el COP obtenido para el caso del T_{SH} controlado es inferior al caso en que se deja libre, por lo que se llega a la conclusión que para las condiciones de funcionamiento del sistema la forma óptima de satisfacer la demanda de frío es manteniendo fija la velocidad del compresor a su valor mínimo.

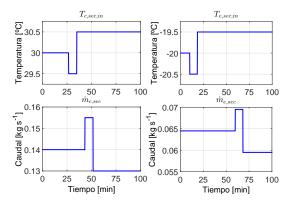


Figura 8: Perfil de perturbaciones

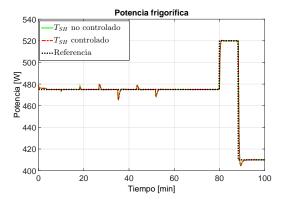


Figura 9: Potencia frigorífica generada

4.2. RESULTADOS EXPERIMENTALES

En este apartado se pretenden replicar los resultados de simulación en un experimento real, para lo que se utiliza la planta experimental citada en la Sección 1 [2]. La planta puede configurarse con hasta 2 compresores y hasta 2 evaporadores. Cada evaporador está conectado por un circuito de fluido secundario a un tanque, de forma que se puede trabajar a temperaturas de referencia de 5°C y -20°C. Se dispone de sensores de temperatura y presión en los puntos característicos del sistema. Además, existe un sensor de caudal para cada fluido secundario, así como una bomba que permite su recirculación. Para simular la carga térmica en los tanques se dispone de dos resistencias eléctricas. El refrigerante utilizado es R404a, mientras que los fluidos de los circuitos secundarios son una solución acuosa de glicol. El condensador empleado es de flujo cruzado, cuyo fluido secundario es el aire exterior que se mueve mediante un ventilador.

Por motivos técnicos, los experimentos se han realizado en el tanque a 5°C. Esto implica un punto de funcionamiento diferente al estudiado en la simulación mostrada anteriormente, por tanto el controlador diseñado ha sido reajustado. Además,

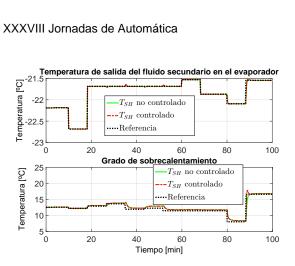


Figura 10: Resultados del control de $T_{e,sec,out}$ y T_{SH}

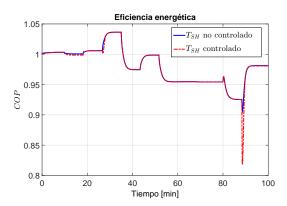


Figura 11: Eficiencia energética

debido al sobredimensionamiento del condensador se ha implementado un controlador todo-nada sobre el ventilador con el fin de ajustar la presión del condensador a la presión obtenida en simulación.

Siguiendo las conclusiones del estudio realizado en simulación, se decide no controlar T_{SH} , imponiendo $N=30~{\rm Hz}$. En el experimento de la Figura 12 se replican los dos cambios de referencia de potencia de la Figura 9: el primero en el minuto 51 aproximadamente con un escalón de 50 W, mientras que el segundo se realiza en el minuto 64 con un escalón negativo de 100 W. Para mantener constante a 5°C la temperatura de entrada del fluido secundario al evaporador se ha diseñado un controlador que ajusta la potencia térmica aportada por la resistencia eléctrica \dot{Q}_R .

El rizado que se observa en la potencia frigorífica generada es debido al control todo-nada implementado para el ventilador del condensador, ya que la variación de la presión del condensador afecta a los caudales del ciclo y por tanto a la transferencia de calor del evaporador. En la segunda subfigura se puede observar que el controlador alcanza las referencias pedidas con un tiempo de subida de unos 74 segundos con una sobreoscila-



Figura 12: Experimento de control en potencia

ción del 20 %. Los resultados de control se pueden considerar suficientes como primera aproximación para el control de este proceso. Asimismo, en la primera subfigura se puede observar que los cambios de referencia de potencia frigorífica provocan cambios de referencia sobre $T_{e,sec,out}$, que es la variable realmente controlada mediante A_v .

5. CONTROL DE TEMPERATURA DE RECINTO

RESULTADOS DE SIMULACIÓN 5.1.

Una vez diseñado el control de potencia se aplica la generación de frío para controlar la temperatura de un recinto. Para ello, como muestra la Figura 1, se ha añadido el modelo térmico del recinto basado en (3). Se propone la estrategia de control en cascada mostrada en la Figura 13. Dada T_{tanque}^{ref} y conocida T_{tanque} , la cual es indirectamente medida, se calcula el valor de potencia deseada \dot{Q}_{e}^{ref} mediante el controlador externo PI. Una vez conocida la referencia de potencia, el controlador interno se corresponde con el desarrollado en la Sección 4, el cual en base a las conclusiones extraídas se realizará únicamente controlando $T_{e,sec,out}$ por medio de A_v y manteniendo el compresor a su velocidad mínima y dejando T_{SH} libre. En la Figura 14 se pueden observar los resultados del control de la temperatura del recinto y la potencia como acción de control del controlador externo.

5.2. RESULTADOS **EXPERIMENTALES**

Se replica experimentalmente el control en cascada diseñado y aplicado en los resultados de simulación obtenidos en la Figura 14. De manera análoga al primer experimento, se han adaptado las ganancias del controlador para el recinto a 5°C de la planta experimental y se ha utilizado un con-

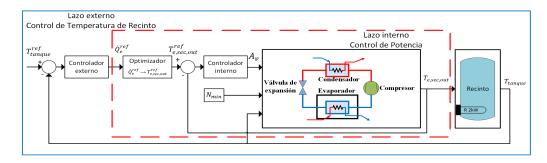


Figura 13: Estructura de control en cascada para la temperatura del recinto a refrigerar

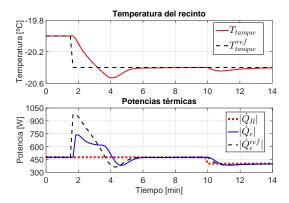


Figura 14: Resultados de simulación del control en cascada de la temperatura del recinto

trol todo-nada para la presión del condensador. En este caso la carga térmica del recinto simulada mediante la resistencia eléctrica actúa como una perturbación a la temperatura del recinto.

En la Figura 15 se muestran los resultados experimentales obtenidos, donde se realiza un cambio de referencia en la temperatura del tanque en el minuto 57 aproximadamente de -0.4 $^{\circ}$ C, mientras que se impone una reducción del 10% en la potencia térmica aportada por la resistencia en el minuto 87 aproximadamente.

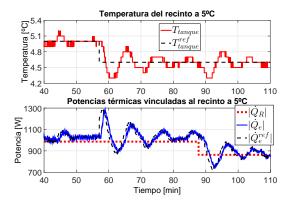


Figura 15: Resultados experimentales del control en cascada de la temperatura del recinto

En la primera subfigura se muestra la temperatura del tanque y su referencia, mientras que en la segunda aparecen la potencia frigorífica generada por el ciclo y su referencia (consecuencia del control en cascada), así como la potencia térmica generada por la resistencia. En el cambio de referencia se obtiene un tiempo de subida de 130 segundos y una sobreoscilación del 70 %, mientras que se puede observar cómo el controlador rechaza la perturbación en la temperatura y cómo la potencia frigorífica se adapta rápidamente al cambio aplicado sobre la resistencia. Estos resultados preliminares significan un punto de partida para mejorar el control en futuros experimentos.

6. CONCLUSIONES Y TRABAJOS FUTUROS

En este artículo se ha presentado un optimizador estático para la referencia del grado de sobrecalentamiento de un ciclo de refrigeración. En base al análisis estático del comportamiento del ciclo, se han generado una serie de aproximaciones lineales que permiten calcular el sobrecalentamiento correspondiente a la máxima eficiencia del sistema para una cierta demanda de frío, que coincide en un rango amplio de condiciones de la planta con la velocidad mínima del compresor.

Respecto al control de potencia, se ha comparado el desempeño en dos situaciones de un controlador robusto descentralizado diseñado con el método de la parametrización afín por cancelación de dinámica: por un lado controlando la potencia a través de la temperatura de salida del fluido secundario del evaporador y el grado de sobrecalentamiento, y por otro lado controlando solo la potencia y fijando la velocidad del compresor a su valor mínimo. Se concluye que, sobre todo en el rechazo de perturbaciones, la eficiencia alcanzada es muy similar en ambos casos, incluso algo mejor en el controlador que deja libre el sobrecalentamiento. Se ha aplicado este controlador experimentalmente y se obtienen resultados preliminares que pueden ser mejorados mediante el reajuste de ganancias. Con

vista a un sistema real se propone en cualquier caso la implementación de un control de supervisión del grado de sobrecalentamiento, de forma que solo actúe cuando este alcanza valores cercanos a 0°C, y cuya función sería únicamente llevar el sobrecalentamiento a una zona segura de trabajo, sacrificando el objetivo de maximizar la eficiencia.

Respecto al control de temperatura, se propone una estrategia de control en cascada en la cual la potencia resulta ser la acción de control de un controlador jerárquicamente superior que regula la temperatura del recinto. Esta estrategia ha sido aplicada también experimentalmente, obteniendo resultados preliminares que igualmente pueden ser mejorados mediante reajuste de los controladores.

Como trabajo futuro, se propone reajustar los controladores experimentales así como extender el estudio de eficiencia a sistemas con múltiples recintos y/o múltiples compresores, pudiendo ser de interés el control de la velocidad del compresor.

Agradecimientos

Los autores quieren expresar su agradecimiento al Ministerio de Ciencia e Innovación por la financiación de este trabajo, a través de los proyectos DPI2015-70973-R y DPI2016-79444-R.

Referencias

- [1] J. A. Alfaya, G. Bejarano, M. G. Ortega, and F. R. Rubio. Controllability analysis and robust control of a one-stage refrigeration system. *Eur. J. of Control*, 26:53–62, 2015.
- [2] G. Bejarano, J. A. Alfaya, M. G. Ortega, and F. R. Rubio. Design, automation and control of a two-stage, two-load-demand experimental refrigeration plant. In 23rd Mediterranean Conf. on Control and Autom., Torremolinos (Spain), pages 537–544, 2015.
- [3] G. Bejarano, J. A. Alfaya, M. G. Ortega, and M. Vargas. On the difficulty of globally optimally controlling refrigeration systems. Appl. Therm. Eng., 111:1143–1157, 2017.
- [4] G. Bejarano, M. G. Ortega, and F. R. Rubio. Optimización global estática de sistemas de refrigeración. In XXXVII Jorn. de Autom., Madrid (Spain), pages 19–26, 2016.
- [5] H. Fallahsohi, C. Changenet, S. Placé, C. Ligeret, and X. Lin-Shi. Predictive functional control of an expansion valve for minimizing the superheat of an evaporator. *Int. J. of Re*friq., 33(2):409–418, 2010.
- [6] N. Jain and A. G. Alleyne. A framework for the optimization of integrated energy systems. *Appl. Therm. Eng.*, 48:495–505, 2012.

- [7] L. S. Larsen and J. R. Holm. Modelling and multi-variable control of refrigeration systems. *ECOS* 2003, 2003.
- [8] J. Marcinichen, T. del Holanda, and C. Melo. A dual SISO controller for a vapor compression refrigeration system. In *Int. Refrig. and Air Cond. Conf.*, pages 2444, 1–8, 2008.
- [9] L. Pérez-Lombard, J. Ortiz, and C. Pout. A review on buildings energy consumption information. *Energy and Build.*, 40(3):394–398, 2008.
- [10] N. L. Ricker. Predictive hybrid control of the supermarket refrigeration benchmark process. Control Eng. Pract., 18(6):608–617, 2010.
- [11] D. Rodríguez, G. Bejarano, J. A. Alfaya, M. G. Ortega, and F. Castaño. Parameter identification of a multi-stage, multi-loaddemand experimental refrigeration plant. Control Eng. Pract., 60:133-147, 2017.
- [12] L. C. Schurt, C. J. L. Hermes, and A. Trofino-Neto. A model-driven multivariable controller for vapor compression refrigeration systems. *Int. J. of Refrig.*, 32(7):1672–1682, 2009.
- [13] L. C. Schurt, C. J. L. Hermes, and A. Trofino-Neto. Assessment of the controlling envelope of a model-based multivariable controller for vapor compression refrigeration systems. *Appl. Therm. Eng.*, 30(13):1538–1546, 2010.
- [14] Y. Shen, W.-J. Cai, and S. Li. Normalized decoupling control for high-dimensional MI-MO processes for application in room temperature control HVAC systems. *Control Eng. Pract.*, 18(6):652–664, 2010.
- [15] US Energy Information Administration. Residential energy consumption survey (RECS). Technical report, Energy Inf. Adm., Washington D.C, USA, 2009.
- [16] US Environmental Protection Agency. National action plan for energy efficiency: Sector collaborative on energy efficiency accomplishments and next steps.
- [17] J. Wang, C. Zhang, Y. Jing, and D. An. Study of neural network PID control in variable-frequency air-conditioning system. In *IEEE Int. Conf. on Control and Autom.*, pages 317–322, 2007.