

Universidad de Oviedo



ESCUELA POLITÉCNICA DE INGENIERÍA DE GIJÓN.

GRADO EN INGENIERÍA MECÁNICA

ÁREA DE INGENIERÍA DE LOS PROCESOS DE FABRICACIÓN

TRABAJO FIN DE GRADO Nº TFG19010133

DIGITALIZADO DE COMPONENTES OBTENIDOS POR FABRICACIÓN ADITIVA MEDIANTE TÉCNICAS DE HOLOGRAFÍA CONOSCÓPICA

> D. Yerai FERNÁNDEZ GUTIÉRREZ TUTOR: D. José Carlos RICO FERNÁNDEZ COTUTOR: D. Pedro FERNANDEZ ALVAREZ

> > FECHA: JUNIO/2019



Índice

1 Introducción y objetivos
2 Estado de la técnica
2.1 Tecnologías para el digitalizado sin contacto 12
2.1.1 Tiempo de vuelo
2.1.2 Triangulación láser
2.1.3 Diferencia de fase
2.1.4 Holografía Conoscópica (HC) 16
2.1.5 Luz estructurada
2.1.6 Luz modulada
2.1.7 Sistemas estereoscópicos
2.1.8 Silueta
2.2 Integración de sensores de digitalizado sin contacto en máquinas de
coordenadas
2.3 Holografía conoscópica
2.3.1 Principio de funcionamiento
2.3.2 Características de la HC frente a otras técnicas de digitalizado sin
contacto
3 Metodología de experimentación
3.1 Equipos a utilizar
3.1.1 Conoscan 4000
3.1.2 ConoPoint 10
3.1.3 Impresora 3D BCN Sigma
3.2 Probetas y utillajes



	3.2.1 Probetas	53
	3.2.2 Utillajes	56
3.3	3 Diseño de experimentos	64
4	Análisis de datos	68
4.1	Capacidad de digitalizado mediante HC	68
4.2	2 Capacidad para medir el espesor de capa depositada	71
5	Conclusiones	74
6	Planificación y Presupuesto	76
7	Referencias	83



Índice de Figuras

	Figura 2.1: Aplicaciones del digitalizado sin contacto	. 12
	Figura 2.2: Principio de funcionamiento del TOF	. 14
	Figura 2.3: Principio de funcionamiento de la triangulación láser	. 15
	Figura 2.4: Equipo de medición de diferencia de fase	. 16
	Figura 2.5: Principio de funcionamiento de la holografía conoscópica	. 17
	Figura 2.6: Principio de funcionamiento de la luz estructurada	. 18
	Figura 2.7: Principio de funcionamiento de la luz modulada	. 18
	Figura 2.8: Principio de funcionamiento de los sistemas estereoscópicos	. 19
	Figura 2.9: MMC	. 20
	Figura 2.10: Palpador MMC	. 20
	Figura 2.11: Sistemas de digitalizado sin contacto incorporados en MMC	. 21
	Figura 2.12: Principio de funcionamiento de la Interferometría	. 22
	Figura 2.13: Funcionamiento cristal birrefringente	. 23
	Figura 2.14: Funcionamiento Polarizador	. 23
	Figura 2.15: Componentes de un sensor de Holografía Conoscópica	. 24
	Figura 2.16: Patrones de interferencia	. 24
	Figura 2.17: Variación del rango de medida del sensor de HC	. 25
	Figura 2.18: Ventaja sistema colineal frente sistema triangulación	. 25
	Figura 2.19: a-Medición de diferentes materiales y colores b- Medición de zonas de dif	fícil
ac	ceso c- Medición de superficies angulares	. 26



Figura 3.1: Escáner Conoscan 4000	. 27
Figura 3.2: Mediciones obtenidas con Conoscan 4000	. 28
Figura 3.3: Pantalla principal	. 29
Figura 3.4: Menú alternativo zona II	. 29
Figura 3.5: Visor de nube de puntos	. 30
Figura 3.6: Selección de la lente	. 31
Figura 3.7: Posicionamiento de la cámara	. 31
Figura 3.8: Ajuste de altura del sensor	. 32
Figura 3.9: Onda de digitalizado	. 32
Figura 3.10: Ajuste de la frecuencia del láser	. 33
Figura 3.11: Selección del tipo de barrido	. 33
Figura 3.12: Elección del área a digitalizar	. 33
Figura 3.13: Barridos tipo línea y tipo spline	. 34
Figura 3.14: Configuración del material	. 35
Figura 3.15: Densidad del digitalizado	. 35
Figura 3.16: Realización del digitalizado	. 36
Figura 3.17:Elección de archivos de exportación	. 36
Figura 3.18: Sensor de HC Conopoint 10	. 37
Figura 3.19: Dimensiones del sensor Conopoint 10	. 38
Figura 3.20: Sensor Conopoint 10 conectado con su caja de comunicación	. 39
Figura 3.21: Esquema de conexión del sensor con un ordenador	. 39



Figura 3.22: Esquema de los parámetros de la lente (Working Range y Stand-Off)41
Figura 3.23: Impresora 3D BCN Sigma
Figura 3.24: Impresión simultánea45
Figura 3.25: Bobina de filamento
Figura 3.26: Boquillas de impresión
Figura 3.27: "Cama" de impresión
Figura 3.28: Pieza con soportes hidrosolubles
Figura 3.29: Software BCN3D Cura
Figura 3.30: Aspecto de un archivo STL
Figura 3.31: Pantalla de configuración del software Cura51
Figura 3.32: Aspecto archivo G-code
Figura 3.33: Pantalla de comunicación de la impresora
Figura 3.34: Dimensiones Probetas
Figura 3.35: Agujero cónico probetas
Figura 3.36: Alzado probetas
Figura 3.37: Perspectiva probetas
Figura 3.38: Posicionador de bola57
Figura 3.39: Agujero Soporte57
Figura 3.40: Ranuras Soporte
Figura 3.41: Agujero para pasador en el Soporte58
Figura 3.42: Relleno tipo rejilla



Figura 3.43: Vista en perspectiva placa base probetas
Figura 3.44: Vista lateral placa base probetas 59
Figura 3.45: Vista de la planta inferior de la placa base probetas
Figura 3.46: Vista en perspectiva de pieza soporte 60
Figura 3.47: Vista en planta pieza soporte 60
Figura 3.48: Vista en alzado del conjunto: mesa, soporte, placa base y probeta 61
Figura 3.49: Vista en planta del conjunto: mesa, soporte, placa base y probeta 61
Figura 3.50: Vista en perspectiva del conjunto: mesa, soporte, placa base y probeta 62
Figura 3.51: Probetas montadas sobre su base
Figura 3.52: Soporte para las probetas con posicionador
Figura 3.53: Probetas y soporte colocados sobre la mesa de digitalizado
Figura 3.54: Montaje para realizar los ensayos 64
Figura 3.55: Posición de las áreas de digitalizado respecto al origen de máquina 65
Figura 3.56: Distribución del SNR y del Total para un parche de digitalizado 66
Figura 4.1: Proporción (%) de puntos capturados en función del color y número de capas depositadas
Figura 4.2: Valores del indicador SNR en función del color y el espesor de capa 70
Figura 4.3: Valores del indicador <i>Total</i> en función del color y espesor de capa
Figura 4.4: a) Perfil medido en la probeta azul a una distancia $X = 99,03$ mm para 3 capas (espesor 0,3 mm); b) Detalle del perfil de transición entre puntos internos y externos del círculo
Figura 6.1: Diagrama de Gantt del proyecto78



Índice de Tablas

Tabla 3.1: Rango de trabajo de la lente 25 Gold	1
Tabla 3.2: Valores límite digitalizado3	5
Tabla 3.3: Parámetros de las lentes	1
Tabla 3.4: Valores de SNR y Total recomendados por el fabricante	3
Tabla 3.5: Resolución de posicionado4	5
Tabla 3.6: Codificación de los ensayos6	6
Tabla 4.1: Valores de los espesores de capa y sus desviaciones respecto al valor nomina 7	al 3
	5
Tabla 6.1: Planificación proyecto 7	6
Tabla 6.2: Fechas planificación	7
Tabla 6.3: Coste Recursos Humanos	9
Tabla 6.4: Coste Software 8	0
Tabla 6.5: Coste Equipos 8	0
Tabla 6.6: Coste Materiales 8	1
Tabla 6.7: Coste Recursos Materiales 8	1
Tabla 6.8: Presupuesto proyecto	2



1.- Introducción y objetivos

La fabricación aditiva (FA) consiste en la fabricación directa de productos a partir de modelos CAD utilizando un proceso de fabricación por capas. Al contrario de los procesos tradicionales de moldeo o mecanizado, la FA fabrica productos por adición de material capa a capa sin necesidad de herramientas específicas ni utillajes. De esta forma, la FA permite la fabricación de productos con formas geométricas complejas pero asociados a pequeños lotes de producción.

Durante los últimos años, el sector de la fabricación aditiva ha experimentado un importante crecimiento, dejando de ser solamente una herramienta para la fabricación de prototipos y convirtiéndose en un sistema consolidado para la obtención de piezas acabadas. La rapidez de fabricación y su bajo coste, junto a una alta flexibilidad en los modelos, han sido claves en el auge de dicha técnica.

Aunque se pueden fabricar piezas de otros materiales (cerámica, composites, etc.), las principales técnicas de fabricación aditiva utilizadas en la industria se pueden clasificar en dos grandes grupos: fabricación aditiva para piezas de plástico y fabricación aditiva para piezas metálicas, siendo la primera la más implantada y desarrollada en el mundo industrial.

Hay diversas técnicas de fabricación aditiva con un uso extendido en la industria. Una de ellas es el Fused Deposition Modelling (FDM), también conocido como Fused Filament Fabrication (FFF), proceso basado en un cabezal que se mueve en un plano y funde un filamento de plástico, depositando el material capa a capa. Otra técnica es la Estereolitografía (SLA), la cual consiste en la obtención de piezas a partir de resinas líquidas que se curan con un haz de luz. Esta técnica ha evolucionado recientemente hacia otra conocida como Polyjet, cuyo principio de funcionamiento es el mismo, a excepción de luz utilizada, que en este caso es luz ultravioleta. La Fusión selectiva de lecho de polvo es también una técnica muy utilizada, que consiste en el depósito de una capa de material para la posterior fusión selectiva de la misma. La pieza se obtiene a partir de la fusión y posterior resolidificación capa a capa. Por último, cabe destacar también, por su alto uso industrial, a la Inyección directa de material, técnica que consiste en la fusión de un material base para inyectar otro material en el baño fundido. Esta técnica se emplea fundamentalmente para añadir detalles o estructuras sobre una pieza previamente fabricada.



El principal problema que presentan las piezas obtenidas por FA es la calidad (precisión geométrica y dimensional, acabado superficial, propiedades volumétricas, errores volumétricos, etc.), estando todavía muy lejos de la alcanzada por moldeo o mecanizado. Por ello, es necesario, sobre todo cuando las exigencias de calidad sean importantes, tanto de acabado superficial como de tolerancia dimensional, realizar operaciones de acabado posteriores. Por este motivo resulta prioritario mejorar la precisión en la obtención de productos mediante FA.

Este problema no afecta por igual a todas las técnicas de fabricación, siendo los procesos realizados mediante FFF e inyección directa de material los que consiguen peores calidades.

Como solución al citado problema, se utilizan sistemas de control que permiten analizar la precisión de las piezas obtenidas para poder implantar acciones de mejora. Actualmente, todos los sistemas empleados son externos a las células de fabricación, basando su funcionamiento en recoger una muestra previamente fabricada, realizarle las oportunas mediciones fuera de máquina, analizar las desviaciones obtenidas en la medición y compararlas con el diseño correspondiente, pudiendo tras ello, implantar las correcciones pertinentes en el diseño de la pieza que permitan fabricar de nuevo el componente con las mejoras aplicadas.

Integrar sistemas de control en máquina sería muy interesante para afrontar la mejora de la precisión en este tipo de fabricación. Todavía no existen, pero nos proporcionarían un seguimiento de la fabricación de la pieza durante el tiempo que es llevada a cabo, permitiendo analizar las desviaciones en tiempo real, e incluso, automáticamente. De esta forma, se podrían implantar correcciones en capas sucesivas de pieza, mejorando de esta forma su precisión sin que fuese necesario esperar a tener la pieza ya terminada.

Para alcanzar este objetivo se podrían implantar diferentes técnicas de inspección, todas ellas sin contacto, ya que la manera de operar de estas células de fabricación nos hace imposible poder utilizar técnicas con contacto, ya sea debido a la temperatura de la pieza en el transcurso de la impresión, al difícil acceso al área de impresión debido a la estanquidad de muchos equipos, al tiempo de operación necesario, y a otro gran número de factores que nos impiden tener contacto directo con la pieza.



Hay diferentes técnicas de medición sin contacto de un gran uso en la actualidad, y no solo válidas en el campo de la ingeniería, sino también en campos como la medicina, el arte, etc. Técnicas como el digitalizado de puntos, bien sea con un funcionamiento basado en la triangulación láser, en la fotogrametría o en la holografía conoscópica, así como técnicas de reconocimiento óptico como las cámaras de visión, gozan de un gran mercado en la industria actual, repercutiendo sobre las mismas con unos grandes avances en su desarrollo y mejora.

Todas estas técnicas mencionadas pueden ser de gran utilidad para afrontar el problema de la baja precisión en la obtención de piezas mediante FA, siendo técnicas de medición que se pueden integrar en las propias máquinas, proporcionando así la posibilidad de mejora de calidad de las piezas durante el propio proceso de fabricación.

Dado que se trata de medir y posteriormente corregir cada una de las capas de material depositado durante la fabricación, entre los inconvenientes a los que se enfrentan todas estas técnicas para su implantación, destaca la necesidad de reconocer con suficiente precisión el borde de cada capa (contorno y espesor). Las piezas obtenidas por fabricación aditiva son, en la mayoría de las ocasiones, piezas no muy grandes pero que pueden incluir numerosos detalles sujetos a importantes restricciones de calidad, bien para asegurar un correcto ensamblado en un conjunto o para que cumpla con una determinada funcionalidad. Esto conlleva que los sistemas sin contacto que se utilicen deberán contar con la suficiente precisión de medición para captar dichas características y permitir su aplicación. Como ejemplo práctico, y desde el punto de vista del espesor del contorno de capa, las técnicas de medición empleadas deben ser capaces de reconocer espesores de capa del orden de una décima de milímetro, espesor de capa mínimo utilizado habitualmente en la FA.

Precisamente, el presente Trabajo Fin de Grado se centrará en el reconocimiento de contornos de capa utilizando técnicas de medición basadas en la holografía conoscópica (HC) en piezas fabricadas mediante FFF. Este Trabajo se encuadra en el desarrollo de un proyecto de investigación del Plan Nacional de I+D+I titulado "Compensación en tiempo real de errores en la geometría de capa para procesos de fabricación aditiva" (Ref. DPI2017-83068-P), y financiado por el Ministerio de Economía, Industria y Competitividad.

Para alcanzar este objetivo general, se propone la consecución de los siguientes objetivos específicos:



- Conocer el funcionamiento de un sistema de holografía conoscópica integrado en una máquina de medición.
- Planificar el proceso experimental, estableciendo los factores de influencia, las áreas a digitalizar, los ensayos a realizar y el número de repeticiones, etc.
- Diseñar y fabricar mediante FA las probetas (con distintos materiales, formas y espesores de capa) que serán empleadas en las tareas de digitalizado. Incluye el diseño y construcción del utillaje (también mediante FA) para el posicionamiento y sujeción de las probetas en la máquina de medición
- Realizar los ensayos de digitalizado teniendo en cuenta los parámetros de estrategia, referencia, resolución, dirección, parámetros del sistema HC, etc. establecidos en la etapa de planificación.
- Analizar los resultados. Requiere un procesado previo de los datos recogidos en el digitalizado. Se pretenden separar los puntos digitalizados en cada capa con respecto a la inferior, con el fin de comprobar la aplicabilidad del sistema HC al reconocimiento del espesor y contorno de capas.
- Establecer las conclusiones y líneas futuras de trabajo





5.- Conclusiones

En este apartado del trabajo se expondrán una serie de conclusiones a las que se ha llegado a través del conjunto de ensayos realizados y sus correspondientes análisis. También se darán ideas acerca de posibles trabajos futuros susceptibles de ser realizados en relación con las conclusiones alcanzadas y que pueden contribuir a la apertura de nuevas investigaciones en el campo de la utilización de los sensores de holografía conoscópica.

En el presente proyecto se analizó la capacidad de la tecnología HC para el digitalizado de superficies de PLA de diferentes colores y espesores, fabricadas mediante FFF (fused filament fabrication), con el fin de poder realizar su reconstrucción y análisis geométrico. Se digitalizaron probetas de 4 colores (azul, rojo, blanco y negro) que incluían superficies circulares de 15 mm de diámetro, elevadas 1, 2, 3 y 4 capas de 0.1 mm de espesor con respecto a la superficie base de las mismas.

Inicialmente, se analizó la calidad del digitalizado por medio de tres indicadores cuantitativos: dos de ellos asociados a la calidad de la señal capturada por el sensor HC (SNR and Total) y el tercero (Proporción de Puntos), relativo a la efectividad en la captura de los puntos. A continuación, se determinó la capacidad de la tecnología HC para medir diferentes espesores de capa.

Como resultado, se puede afirmar que los mejores resultados de digitalizado fueron obtenidos para las probetas de color azul, independientemente del número de capas depositadas. Fue posible capturar el 100% de los puntos digitalizados y medir las alturas de las superficies circulares con resultados muy próximos a los nominales. En el caso de las probetas de color rojo y blanco, aunque la calidad de la señal capturada por el sensor fue baja, la reconstrucción de las superficies circulares se pudo hacer con una proporción de puntos bastante elevada. Asimismo, las alturas de los círculos presentaron discrepancias, respecto a los valores nominales, similares al color azul. Finalmente, los peores resultados se obtuvieron para las probetas de color negro, en las que la proporción de puntos capturados fue muy baja y, en consecuencia, la reconstrucción de las superficies no permitió obtener medidas de las alturas cercanas a las esperadas.



Por todo ello, se puede afirmar que la tecnología HC es válida para el digitalizado y análisis geométrico de piezas de PLA fabricadas mediante FFF, siempre que los colores empleados no absorban en exceso la luz láser.

En base a las conclusiones que se deducen de este trabajo, se pueden plantear posibles líneas de investigación futuras que podrían ser realizadas con el fin de profundizar en la investigación de la holografía conoscópica. Algunas de ellas se muestran a continuación.

- Influencia del color del spot láser en la medición de superficies de diferentes colores. Como se pudo apreciar en el apartado de análisis de resultados del TFG, en función del color de probeta utilizado los resultados de los ensayos varían significativamente, por lo que sería interesante profundizar en este campo con el objetivo de buscar un spot láser cuyas mediciones no variasen significativamente, buscando así obtener un spot independiente al color del objeto digitalizado.
- En el presente proyecto las probetas de estudio utilizadas se obtuvieron mediante FFF con PLA como material de impresión. Otra línea de investigación futura que se puede plantear es la digitalización de probetas de diferentes materiales, ya que además del color, la diferencia de material puede provocar variaciones en las mediciones, bien sea por aspectos de reflexión, porosidad, etc.
- Ligado al punto anterior, sería interesante probar diferentes configuraciones de impresión de la técnica FFF, ya que las variaciones del espesor de capa, la superposición entre ellas, o incluso las velocidades de impresión pueden producir mejoras en la calidad de las probetas y facilitar el uso de la HC para su digitalización.
- Otra línea de investigación muy interesante desde el punto de vista de la reconstrucción de superficies es la detección del borde de capa con una alta precisión, lo que se podría conseguir modificando diferentes parámetros de digitalizado y de funcionamiento del sensor.



7.- Referencias

Q. Huang, J. Zhang, A. Sabbaghi, T. Dasgupta, Optimal offline compensation of shape shrinkage for 3d printing processes, IIE Transactions on Quality and Reliability, 47(5), (2015) 431-441

Q. Huang, An analytical foundation for optimal compensation of three-dimensional shape deformation in additive manufacturing, ASME Transactions, Journal of Manufacturing Science and Engineering, 138(6), (2016) 061010

K. Tong, S. Joshi, E. Lehtihet, Error compensation for fused deposition modeling (fdm) machine by correcting slice files, Rapid Prototyping Journal, 14(1) (2008) 4-14

K. Tong, E. Lehtihet, S. Joshi, Parametric error modeling and software error compensation for rapid prototyping, Rapid Prototyping Journal, 9(5) (2003) 301-313

S.K. Everton, M. Hirscha, P. Stravroulakis, R.K. Leach, A.T. Clare, Review of in-situ process monitoring and in-situ metrology for metal additive manufacturing, Materials and Design, 95 (2016) 431–445

S. Clijsters, T. Craeghs, S. Buls, K. Kempen, J.P. Kruth, In situ quality control of the selective laser melting process using a high-speed, real-time melt pool monitoring system, Int. J. Adv. Manuf. Technol., 75(5) (2014) 1089–1101

T. Furumoto, M.R. Alkahari, T. Ueda, M.S.A. Aziz, A. Hosokawa, Monitoring of laser consolidation process of metal powder with high speed video camera, Phys. Procedia, 39(1) (2012) 760–766

H. Krauss, C. Eschey, M.F. Zaeh, Thermography for monitoring the selective laser melting process, 23rd International Solid Free Form Fabrication Symposium; Austin, TX, (2012)

T. Craeghs, S. Clijsters, E. Yasa, J.-P. Kruth, Online quality control of selective laser meltingm, 22nd International Solid Freeform Fabrication Symposium; Austin, TX, (2011)



E. Toyserkani, A. Khajepour, A mechatronic approach to laser powder deposition process, Mechatronics, 16 (2006) 631-641

Almir Heralic, Anna-Karin Christiansson, Bengt Lennartson. Height control of metalwire deposition based on iterative learning control and 3D scanning. Optics and lasers in engineering, 50 (2012) 1230-1241

M. Mani, B.M. Lane, M.A. Donmez, S.C. Feng, S.P. Moylan, A review on measurement science needs for real-time control of additive manufacturing metal powder bed fusion processes, International Journal of Production Research, 55 (5) (2017) 1400-1418

Optimet Manual P/N 3J06009. (2019, Jan 26). OEM Manual for Optimet's Mark10 (version 1) [Online]. Available: <u>http://www.optimet.com/register_files/Ethernet-Probe-Manual.pdf</u>

P. Fernández, D. Blanco, C. Rico, G. Valiño y S. Mateos, «Influence of Surface Position along the Working Range of Conoscopic Holography Sensors on Dimensional Verification AISI 316 Wire EDM Machined Surfaces», Sensors, vol. 14, pp. 4495-4512, 2014

Álvarez, I.; Enguita, J.M.; Frade, M.; Marina, J.; Ojea, G., «On-Line Metrology with Conoscopic Holography: Beyond Triangulation», Sensors 2009, 9, 7021-7037

Fernández P., Blanco D., Valiño G., Hoang H., Suárez L., Mateos S., «Integration of a Conoscopic Holography Sensor on a CMM.» Proceedings of the 4th Manufacturing Engineering Society International Conference (MESIC); Cádiz, Spain. 21–23 September 2012; pp. 225–232