

다구찌기법에 의한 형상오차 평가 및 최적화

지용주*, 객재섭+, 하만경**

Evaluation and optimization of geometric error by using Taguchi method

Long-Zhu Chi*, Jae-Seob Kwak+, Man-Kyung Ha+

Abstract

This paper deals with the evaluation of geometric error and the optimization of process parameters in surface grinding. Taguchi method which is one of the design of experiments has been introduced in achieving the aims. The process parameters were the grain size, the wheel speed, the depth of cut and the table speed. The effect of the process parameters on the geometric error was examined and an optimal set of the parameters was selected to minimize the geometric error within the controllable range of the used grinding machine. The reliability of the results was evaluated by the ANOVA.

Key Words : Taguchi method(다구찌 기법), Process Parameter(공정변수), Geometric Error(형상 오차), Design of Experiments (실험계획법), ANOVA(분산분석)

1. 서론

연삭가공은 제품의 마무리 가공 공정으로 정밀한 가공면을 얻을 수 있는 장점이 있다. 평면 연삭에서의 평면도나 직진도 등 형상오차는 정밀기계의 직선 정도나 위치결정 정도에 직접 관계될 뿐 만 아니라 제품의 양부를 결정짓는 중요한 요인이다. 연삭열이나 잔류응력에 의한 **공작물의 변형⁽¹⁾**, 연삭점에서 발생하는 **국부적 열변형⁽²⁾**, 슷돌과 공작물의 접촉강성 등이 형상오차에 영향을 미치는 것으로 밝혀져 있다⁽³⁾. 그 중에서 열 변형 및 슷돌과 공작물의 접촉강성이 지배적인

영향을 미치고 있다. 이와 같이 형상오차에 관여하는 가공변수가 다양하기 때문에 연삭 가공면의 형상오차를 정확히 파악하기 힘들다, 때문에 형상오차에 영향을 미치는 인자들의 영향을 정확히 파악하고 체계화할 필요가 있다. 어떤 공정에 관여하는 인자와 특성치의 상호관계를 효과적으로 분석하는 방법 중 실험계획법은 최소의 실험회수에서 최대의 정보를 얻을 수 있으므로 널리 사용되고 있다.

Nakano 등⁽⁴⁾은 평면연삭에서, 가공 중에 일어나는 공작물의 열변형과 가공물의 형상오차에 대해 이론과 실험적 연구를 하였다. 또 yokoyama 등⁽⁵⁾

* 주저자 부경대학교 대학원 (ch_lzh@hanmail.net)

주소:608-739 부산시 남구 용당동 산 100

+ 부경대학교 기계공학부

은 슷돌 축의 탄성변위와 피삭재의 열팽창량 등을 고려한 실험과 단순화 된 3차원 모델을 이용한 해석결과를 비교하였다. Shin 등⁽⁶⁾은 실험계획법을 이용하여 3차원 용접과 밀링 공정의 최적화 조건을 선정하였다.

본 연구에서는 다구찌 기법을 이용하여 WA 슷돌로 고속도강(SKH51)을 평면연삭 할 때, 형상오차에 영향을 미치는 4가지 인자들에 대하여 영향 정도를 분석하고 형상오차를 줄이는 최적의 연삭 조건을 도출하였다.

2. 형상오차 및 다구찌기법

2.1 연삭가공물의 형상오차

연삭가공 시에 발생하는 연삭력과 연삭열로 인하여 연삭스틀의 실제 절삭깊이는 설정절삭깊이와는 다르게 되며, 실제의 절삭깊이는 가공 중 수시로 변화한다. 이러한 변화가 가공면에 반영되어 가공 면은 결국 형상오차가 생기게 된다. 연삭열로 인해 공작물은 열팽창되어 불룩한 형태로 변형하게 되며, 이러한 열변형은 실제 절삭깊이를 크게하여, 결국 공작물은 냉각 후 오목한 형태의 형상오차가 발생한다. 연삭력으로 인해 슷돌 축 및 공작물은 탄성변위가 발생하며 이로 하여 실제 절삭깊이는 설정 절삭깊이 보다 작아지게 된다. 이러한 탄성변위는 연삭이 시작되는 부분부터 서서히 축적되어 연삭이 끝날 때 제일 커지기 때문에, 결국 공작물은 연삭이 끝나는 점이 시작 점 보다 높아지는 형태의 형상오차가 발생하게 된다. 그밖에 유막에 의한 테이블의 부상 등 여러 인자들이 실제 절삭깊이에 영향을 끼치지만 위에서 논한 두 가지가 가장 지배적인 요인이다. 이 두 요인은 연삭가공 중에 지속적으로 작용하고 실제 절삭깊이에 대해 상극적인 영향을 끼친다. 이렇듯 공작물의 열변형과 슷돌 축 및 공작물의 탄성변위가 형상오차에 미치는 영향이 서로 다르기 때문에, 가공조건이 다를 때 가공면의 양상도 Fig. 1 처럼 서로 다르다. Fig. 2는 특정한 조건에서 연삭가공된 면의 형상을 측정하여 나타낸 것이다. (a)에서 볼 수 있듯이 연삭깊

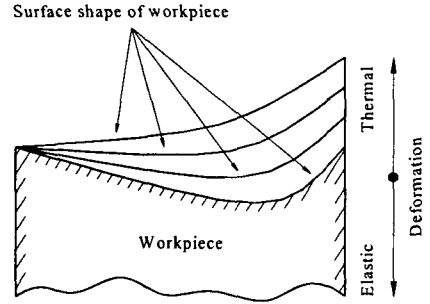
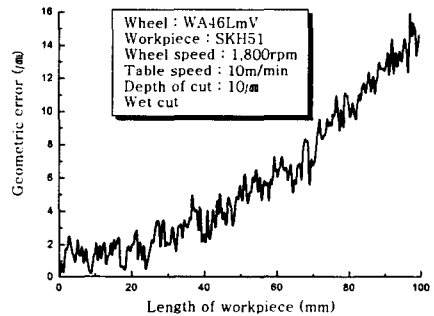
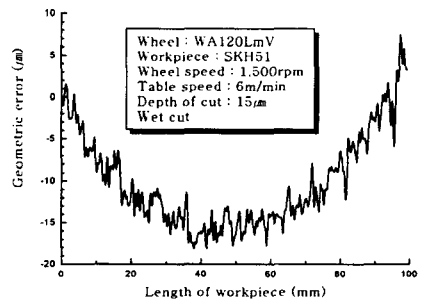


Fig. 1 Patterns of the workpiece deformation



(a)



(b)

Fig. 2 Examples of geometric error in workpiece

이가 작고 테이블의 이송속도가 클 때에는 발생하는 연삭열은 적고 슷돌과 공작물의 접촉시간이 짧기 때문에 연삭열에 의한 열변형은 아주 작고, 슷돌 축과 공작물의 탄성변위가 주된 요인이기 때문에 연삭가공 면은 연삭이 끝나는 점이 연삭 시작점 보다 높아지는 경사면으로 나타내고 있다. 반대

로 (b)에서 볼 수 있듯이 연삭깊이가 크고 테이블의 이송속도가 작을 때에는 열변형이 주된 요인이므로 연삭가공 면은 오목한 형태를 나타내고 있다.

이와 같이 형상오차의 발생원인이 복잡하고, 또한 영향을 미치는 인자들이 다양하므로 형상오차에 대한 보다 효과적인 평가 기법이 필요한 실정이다.

2.2 다구찌기법

공정 변수와 최종 제품의 품질간의 관계 규명 및 최적화 작업에 사용될 실험 방법은 우선 실험 횟수를 최소화하여 시간과 경제적 부담을 줄여야 하며, 실험에서 결정되는 공정변수가 잡음에 대하여 강건해야 하는 요구사항을 만족시켜야 한다. 이러한 실험 요구 조건을 만족시키기 위한 대표적인 실험계획법으로 다구찌기법을 사용하였다.⁽⁷⁾ 다구찌기법에서는 교란 인자의 영향으로부터 품질을 강건하게 유지하기 위해서 SN비(Signal-to-noise ratio)를 사용한다. SN비는 신호 대 잡음의 비율을 의미하며, 다음과 같이 세가지로 분류된다.

(1) 망목특성: 특정한 목표치가 주어져 있는 경우

$$\eta = 10 \log \left(-\frac{\bar{y}}{\sigma} \right) \quad (1)$$

(2) 망소특성: 목표치가 작을수록 좋은 경우

$$\eta = -10 \log \left(\frac{1}{n} \sum_{i=0}^n y_i^2 \right) \quad (2)$$

(3) 망대특성: 목표치가 클수록 좋은 경우

$$\eta = -10 \log \left(\frac{1}{n} \sum_{i=0}^n \frac{1}{y_i^2} \right) \quad (3)$$

여기서 y_i 는 실험에서 얻어진 데이터, \bar{y} 는 데이터들의 평균, σ 는 표준편차를 나타내고 n 은 실험회수를 의미한다.

다구찌기법의 또 하나의 특징은 직교배열표를 이용한다는 것이다. 설계단계에서 다루어야 할

많은 설계인자들을 주된 효과와 기술적으로 예상되는 인자들 간의 상호작용을 고려하고 그 이외의 상호작용들을 희생시켜, 실험회수를 적게 할 수 있도록 만들어 놓은 표가 직교배열표이다. 직교배열표에서 모든 열은 서로 직교하기 때문에 임의의 2열을 골라서 그 곱의 합을 구하면 영(zero)이 된다.

2.3 분산분석

분산분석은 특성치의 산포를 제곱합으로 나타내고, 이 제곱합을 실험과 관련된 인자마다의 제곱합으로 분해하여 오차에 비해 특히 큰 영향을 주는 요인이 무엇인가를 찾아내는 분석방법이다. 각 요인의 제곱합을 그 요인의 자유도로 나누면 그 요인의 제곱평균이 되며 오차분산에 비하여 얼마나 큰가를 검토하게 된다. 따라서 분산분석이란 특성치의 산포를 요인별로 분해하여 어느 요인이 큰 산포를 나타내고 있는가를 규명하는 통계적 방법이 된다. 이때 얻어진 값들의 확률적 유의 수준은 F-검증을 이용하여 평가한다.

3. 실험계획법에 의한 형상오차 분석

3.1 실험장치 및 방법

Fig. 3은 본 연구에서 사용한 실험 장치와 요인 및 특성치를 개략적으로 나타낸 것이다. 주축의 회전수가 변속이 가능하도록 인버터(inverter)를 부착하였고 삼차원 측정기를 이용하여 연삭 방향으로 공작물 표면의 좌표 값들을 측정하였고, 그 값을 본 연구의 특성치인 형상오차로 하였다. 본 실험에 사용된 실험장치의 사양과 연삭 조건은 각각 Table 1, 2와 같다. 또한 공작물의 화학적 조성을 Table 3에 나타내었다.

3.2 인자 및 수준의 선정

본 연구에서는 Table 4와 같이 주축회전수, 테이블의 이송속도, 연삭깊이 및 슛돌의 입도를 인자로 하였고, 각 인자의 수준은 3수준으로 하였다.

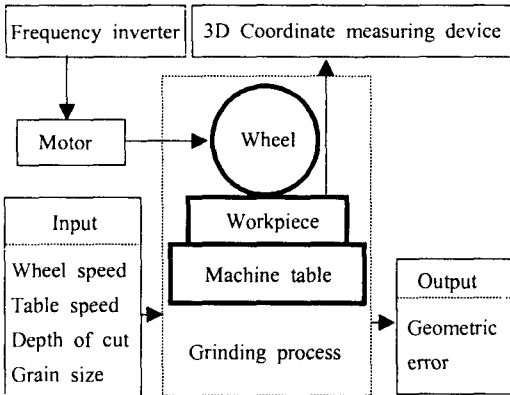


Fig. 3 Experimental setup and input-output parameters

3.3 실험결과 및 고찰

실험계획법에서 직교배열표를 사용하는 이유는 실험을 확대시키지 않고도 실험에 많은 인자를 넣을 수 있다는데 있다. 본 실험에서는 각 인자의 주 효과 및 주축 회전수(A), 테이블의 이송속도(B), 연삭깊이(C) 사이의 교호작용을 고려하여 총 27회의 실험회수를 가지는 $L_{27}(3^{13})$ 표준 직교배열표를 적용하였다. Table 5 은 $L_{27}(3^{13})$ 표준 직교배열표에 각 인자와 앞에서 논한 교호작용 및 인자별 각 3수준을 형상오차 측정치와 함께 배열한 것이다. 직교배열표에 의한 가공실험을 통하여 측정된 형상오차를 토대로 인자별 각 수준의 망소특성치 η 를 구하여 그래프로 나타내면 Fig. 4와 같다. Fig. 4로부터 알 수 있듯이 본 연구의 실험조건 범위에서 형상오차를 최소화할 수 있는 요인 및 수준의 조합은 $C_0A_1D_0B_1$ 이며, 이를 나타내면 Table 6과 같다. 연삭깊이는 제일 작은 $10\mu\text{m}$, 주축회전속도는 중간치인 1800rpm, 스톨입도는 입자가 제일 큰 #46, 테이블의 이송속도는 중간치인 8m/min가 형상오차를 최소화 할 수 있는 최적의 가공조건으로 나타났음을 알 수 있다. 연삭깊이가 작을 수록 형상오차가 작아지는데 이는 연삭깊이가 작을수록 연삭력, 연삭온도도 따라서 낮아지기 때문이다. 주축회전속도는 중간치인 1800rpm에서 형상오차가 제일 작게 나타났는데 이는 주축회전속도가 높아지

Table 1 Experimental equipments

Instrument	Model
Grinding machine	Horizontal spindle surface grinder
3D Coordinate measuring device	OMS-600(Mahr, Germany)
Frequency inverter	SV037I3-2N (LG)

Table 2 Fixed conditions in experiment

Conditions	Values
Grinding wheel	Abrasive: WA, Grade: K Structure: m, Binder: Vitrified
Workpiece	SKH51(HRC55) (100×90×20mm)
Dressing condition	Single point diamond dresser
Grinding type	Plunge & up-grinding & wet

Table 3 Chemical composition(%) of workpiece

C	Si	Mn	P	S	Cr	W	Mo	V
0.88	0.24	0.29	0.02	0.002	4.01	5.6	4.62	1.63

Table 4 Factors and levels used in experiment

Sign	Factors	Unit	Levels		
			0	1	2
A	Spindle speed	rpm	1500	1800	2100
B	Table speed	m/min	6	8	10
C	Depth of cut	μm	10	15	20
D	Grain size	#	46	120	200

면 스톨과 공작물의 접촉면 온도도 높아지며 따라서 열변형이 증가하기 때문이고, 주축회전속도가 낮아지면 연삭력이 커짐으로 하여 주축의 탄성변위가 따라서 커지기 때문이라고 보여진다. 스톨입도에서는 입자 크기가 제일 큰 #46에서 형상오차가 제일 작게 나타났는데 이는 입자가 클수록 연삭력, 연삭온도도 따라서 낮아지기 때문이다. 테이블의 이송속도는 중간치인 8m/min에서 형상오차가 제일 작게 나타났는데, 이는 이송속도가 작으면 공작물과 스톨의 접촉시간이 길어져 연삭온도가 높아지고 따라서 열변형이 커지며,

Table 5 Orthogonal array table for $L_{27}(3^{13})$

No	Factor												Geometric error (μm)	
	A	B	$a \times b$	$a \times b^2$	C	$a \times c$	$a \times c^2$	$b \times c$	D	e	$b \times c^2$	e		e
1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	15
2	0	0	0	0	1	1	1	1	1	1	1	1	1	23
3	0	0	0	0	2	2	2	2	2	2	2	2	2	29
4	0	1	1	1	0	0	0	1	1	1	2	2	2	14
5	0	1	1	1	1	1	1	2	2	2	0	0	0	20
6	0	1	1	1	2	2	2	0	0	0	1	1	1	17
7	0	2	2	2	0	0	0	2	2	2	1	1	1	22
8	0	2	2	2	1	1	1	0	0	0	2	2	2	19
9	0	2	2	2	2	2	2	1	1	1	0	0	0	26
10	1	0	1	2	0	1	2	0	1	2	0	1	2	16
11	1	0	1	2	1	2	0	1	2	0	1	2	0	16
12	1	0	1	2	2	0	1	2	0	1	2	0	1	20
13	1	1	2	0	0	1	2	1	2	0	2	0	1	11
14	1	1	2	0	1	2	0	2	0	1	0	1	2	13
15	1	1	2	0	2	0	1	0	1	2	1	2	0	20
16	1	2	0	1	0	1	2	2	0	1	1	2	0	12
17	1	2	0	1	1	2	0	0	1	2	2	0	1	18
18	1	2	0	1	2	0	1	1	2	0	0	1	2	17
19	2	0	2	1	0	2	1	0	2	1	0	2	1	21
20	2	0	2	1	1	0	2	1	0	2	1	0	2	14
21	2	0	2	1	2	1	0	2	1	0	2	1	0	22
22	2	1	0	2	0	2	1	1	0	2	2	1	0	12
23	2	1	0	2	1	0	2	2	1	0	0	2	1	16
24	2	1	0	2	2	1	0	0	2	1	1	0	2	25
25	2	2	1	0	0	2	1	2	1	0	1	0	2	14
26	2	2	1	0	1	0	2	0	2	1	2	1	0	27
27	2	2	1	0	2	1	0	1	0	2	0	2	1	26

반대로 이송속도가 너무 크면 연삭력이 커짐으로 하여 주축의 탄성변위가 커지기 때문이라고 보여진다.

Table 7은 측정된 형상오차를 분산분석한 결과이다. Table 7에서 F_0 값을 살펴보면 $A \times B$, $B \times C$, $A \times C$ 의 작용은 무시할 수 있을 만큼 작으므로 이를 오차항에 풀링하여 다시 분산분석한 결과를 Table 8에 나타내었다. Table 8에서 알 수 있듯이 형상오차에 기여하는 인자는 연삭깊이(C)-주축속도(A)-숫돌입도(D)-테이블 이송속도(B)의 순서로 나타나고 있다. 연삭깊이가 형상오차에 제일 큰 영향을 끼치는 것은 연삭깊이가 연삭력 및 숫돌

과 공작물의 접촉면 온도에 제일 큰 영향을 주기 때문이라고 사료된다.

4. 결 론

본 연구에서는 다구지기법을 이용하여 고속도강을 WA숫돌로 평면연삭할 때, 연삭인자가 연삭가공면 형상오차에 미치는 영향을 분석하고 연삭가공면 형상오차를 최소화할 수 있는 최적연삭조건을 선정하는 것으로 다음과 같은 결론을 얻었다.

1. 연삭가공면의 형상오차에 영향을 미치는 인자

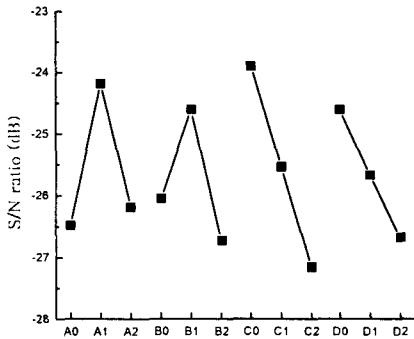


Fig. 4 Effect of grinding parameters on geometric error calculated by S/N ratio

Table 6 Optimal sets in this study

Factor	Values
Spindle speed	1800rpm
Table speed	8m/min
Depth of cut	10 μ m
Grain size	#46

Table 7 ANOVA table for geometric error

Factor	S	Φ	V	F ₀	F _(0.05)	F _(0.01)
A	110.9	2	55.45	3.74	5.14	10.9
B	70.7	2	35.35	2.39	5.14	10.9
C	236.0	2	118.0	7.96	5.14	10.9
D	89.3	2	44.65	3.01	5.14	10.9
A×B	32.9	4	8.23	0.56	4.53	9.15
A×C	7.6	4	1.9	0.13	4.53	9.15
B×C	25.7	4	6.43	0.43	4.53	9.15
E	88.9	6	14.82			
T	662.0	26				

Table 8 ANOVA table for geometric error after pooling

Factor	S	Φ	V	F ₀	F _(0.05)	F _(0.01)
A	110.9	2	55.45	6.43**	5.14	6.01
B	70.7	2	35.35	4.10*	5.14	6.01
C	236.0	2	118.0	13.69**	5.14	6.01
D	89.3	2	44.65	5.18*	5.14	6.01
E	155.1	18	8.62			
T	662.0	26				

는 연삭깊이(C)-주축속도(A)-숫돌입도(D)-테이블의 이송속도(B)의 순서로 나타났다.

- 연삭가공면 형상오차를 최소화할 수 있는 최적 연삭조건으로는 주축회전속도 1800rpm, 테이블이송속도 8.0m/min, 연삭깊이 10 μ m, 숫돌 입자 #46임을 알 수 있었다.
- 실험계획법을 통해 최소의 실험회수로 통계적 분석을 거쳐 연삭가공 면 형상오차에 영향을 미치고 있는 가공인자, 그리고 연삭가공면 형상오차를 최소화할 수 있는 최적 연삭조건을 규명하는 것이 가능하였다.

참고문헌

- (1) Kovach, J. A. and Malkin, S., 1998, "Thermally Induced Grinding Damage in Superalloy Materials", *CIRP*, Vol. 37, pp. 309-313.
- (2) Okuyama, S. and Kawamura, S., 1979, "Local Thermal Expansion of Workpiece under Grinding", *JSPE*, Vol. 45, No.5, pp. 418-424.
- (3) Nishihara, T., Okuyama, S. and Kawamura, S., 1988, "Study on the Flatness of Work Produced by Surface Grinding - Effect of Bending Caused Grinding Heat", *JSPE*, Vol. 54, No.8, pp. 1496-1501.
- (4) Nakano, Y. and Ota, K., 1996, "Analysis of Steady State Thermal Deformations of Workpiece During Surface Grinding Operation", *JSPE*, Vol. 61, pp. 364-368.
- (5) Okuyama, S., 1998, "Study on the Flatness of Work Produced by Surface Grinding", *JSPE*, Vol. 64, pp. 1496-1501.
- (6) Shin, S. H., 2000, "Optimization of 3D Welding and Milling Process by Taguchi Method", *KSPE*, Vol. 17, pp. 46-52.
- (7) Park, S. H., "Morden Design of Experiments," *Minyoungsa*, pp. 16-18, 2001.