페룰 동축 연삭시 척킹 시스템에 관한 연구

김동길 [†]·이상조*·안건준**·곽철훈**

A study on the chucking system in coaxial grinding of ferrule

Dong-Kil Kim, Sang-Jo Lee, Geon-Jun Ahn and Chol-Hun Kwak

Key Words: Ferrule (페룰), Grinding(연삭), Chucking (척킹), Alignment Error (정렬 오차), Headstock (주축대), Tailstock (심압대), Center Pin(센터핀)

Abstract

Ferrule is widely used as fiber optic connecters. In fiber-optic communications, the shape accuracy such as coaxiality and cylindricity of ferrule affects insertion loss. When coaxial grinding of ferrule supported by two pin, pin alignment and chucking accuracy are very important. In this research, the kinematic behavior of the ferrule center is investigated in the case where cone-shaped center pins and round circle holes which make contact with each other near the edge of the holes, using homeogenous coordinate transformation and numerical analysis. The obtained results are as follows: The alignment errors between center holes cause a sinusoidal displacement of ferrule. And the maximum displacement of ferrule centers increase in proportion to the center pin angle. The relationship between center pins displacement in coaxial grinding and grinding accuracy was explained.

1. 서 론

최근의 초고속 통신망 구축과 대용량 및 고속 전송 요구 등에 힘입어 광통신은 정보 전송의 중요한 수단이 되었다. 광통신 네트워크와 수용자사이에 광커넥터를 이용하여 연결하는데, 이때 광커넥터는 정보의 전송효율과 정보의 질을 결정하는 극히 중요한 역할을 수행한다. 페룰은 광커넥터의 핵심 부품으로 대부분 연삭공정으로 이루어진다. 광의 전송손실을 줄이기 위해서는 페룰의 형상정도와 표면 정도를 향상시키기 위하여, 동축연삭기를 사용하여 내경과 외경의 동축도를 0.5/m이하로 가공해야한다. 그러나 페룰은 외경이 2.5mm, 길이가 10.5mm, 내경이 125/m이므로 동축 연삭 가공시 페룰을 지지하는 방법과 오

2.1 페룰의 동축 연삭

페룰의 중심의 변화를 고찰하였다.

일반적으로 페룰을 동축연삭하기 위해서는 광섬유가 삽입되는 내경에 초경 핀으로 지지하여 페룰을 회전시키면서 연삭을 하게 되는데, 이때의 페룰의 회전 안내면은 절삭력을 지지하고 있는 페룰의 센터 구멍 접촉부에 의해서 형성된다. 이상적인 경우라면 센터와 센터구멍이 일직선상에 놓여야하지만 실제로는 센터핀과 페룰 센터구멍의 가공오차와 주축대와 심압대에 장착되어있는 양 센터핀 사이의 오차등에 의해 정렬 오차가발생하게 된다.

차가 페룰의 형상정밀도에 큰 영향을 미치게 된

본 연구에서는 페룰의 동축 연삭가공시 양쪽

센터와 센터 구멍에 각각 정렬 오차가 회전하는

페룰의 거동에 미치는 영향을 운동학적 관점에서

고찰하기 위하여, 좌표변환과 수치해석을 통해

2. 이론

†연세대학교 기계공학과 대학원

E-mail: dongkil@yonsei.ac.kr

TEL: (02)2123-2818 FAX: (02)364-6769

* 연세대학교 기계공학과

** 크루셜텍(주)

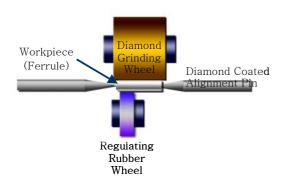


Fig. 2.1 Co-axial grinding of ferrule with cone-type center pins

2.2 센터핀과 페룰의 관계

심압대 핀과 주축대 핀의 오차관계를 Fig. 2.2 에 표시하였다. 양센터핀과 센터구멍사이의 정렬 오차는 2개의 평형 오차와 1개의 각도오차에 의해, s_x , s_y , ϕ 와 S_x , S_y , ϕ 로 표시된다. 센터핀에는 정점을 원점으로 하는 직교 좌표계 $x_h - y_h - z_h$ (주축대쪽)와 $x_t - y_t - z_t$ (심압대쪽)을 고정 시키고, 센터 구멍에는 입구부의 중심을 원점으로 하는 직교 좌표계 $X_h - Y_h - Z_h$ (주축대쪽)와 $X_t - Y_t - Z_t$ (심압대쪽)를 고정시킨다.

주축대 센터핀은 보통 주축대에 끼워져 베드 등에 고정되어 있으므로, 좌표계 $x_h - y_h - z_h$ 는 외부에서 보면 정지된 것으로 간주되며, 나머지 3개의 좌표계는 페룰의 회전에 따라 이동되어 얻어진다. 따라서 나중에 가공물의 회전에 따른 페룰의 위치는 좌표계 $x_h - y_h - z_h$ 를 기준 좌표계로 나타낸다.

2.2.1 양 센터 핀의 관계

Fig 2.2에서 양 센터핀 상호간의 위치 관계를 나타내었다. 여기서, 좌표계 $x_h - y_h - z_h$ 는 좌표계 $x_t - y_t - z_t$ 를 먼저 적절하게 직선 변환시킨 후, y축에 대하여 $(180^\circ - \phi)$ 만큼 회전 변환한 것이다.

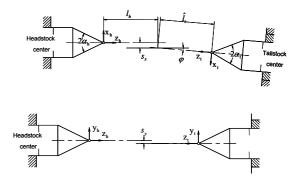


Fig. 2.2 Alignment errors between center pins

2.2.2 페룰 구멍의 상호 관계

Fig. 2.3에서 센터핀과 페룰 구멍 상호간의 위치 관계를 나타내고 있다. 페룰 양단 구멍간의 위치 관계는 좌표계 $X_h - Y_h - Z_h$ 는 좌표계 $X_t - Y_t - Z_t$ 를 먼저 직선 변환시킨 후, y축에 대하여 $(180^\circ - \phi)$ 만큼 회전 변환한 것이고, L은 페룰의 길이를 표시한다.

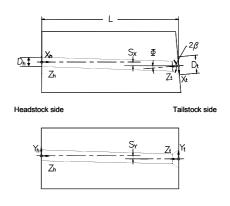
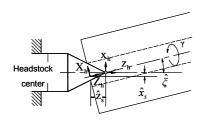


Fig. 2.3 Alignment error between ferrule holes

2.2.3 센터핀과 페룰 구멍과의 관계

Fig. 2.4에서 주축대 센터핀과 페룰 센터 구멍 과의 좌표계 관계를 나타내었다. 페룰 구멍의 좌표를 주축대 센터핀의 좌표계로 변환하기 위하여, Y축에 대하여 $-\hat{\gamma}$ 만큼, Z축에 대하여 $-\gamma$ 만큼 회전 변환시키고 직선 변환한 것이다. (단, $0 \le \hat{\gamma} < \pi$. $0 \le \hat{\gamma} < \pi$



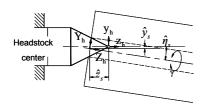


Fig. 2.4 Relation between center pin and ferrule hole in headstock side

2.2.4 센터핀과 페룰구멍과의 접촉상태

센터핀과 페를 센터구멍의 접촉점은 페를 끝면을 포함한 평면에 위치한다. 따라서, 센터핀과 페를 센터구멍의 접촉상태는 원추의 단면인 원이나타원의 곡선(센터핀)과 원(페를 구멍)의 교점을 그 접촉점으로 함으로써 관계를 나타낼 수 있다. 그런데 심압대의 작용에 의하여 센터핀이 구멍에가능한 깊이 들어가려 하기 때문에 Fig. 2.5과 같이 페를 센터 단면이 그 최대 직경 방향의 2점에서 센터구멍에 접촉하는 경우가 가장 타당하다고생각할 수 있다.

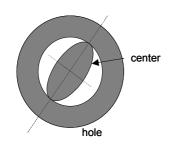


Fig. 2.4 Relation between center and center hole at ferrule end

센터핀의 단면 곡선은 타원의 방정식으로 유도된다.

주축대와 심압대에서 원(센터구멍)과 타원(센터 핀)의 교점에서의 근은 $(X_{\mathit{ML}}X_{\mathit{NL}})$, $(Y_{\mathit{ML}}Y_{\mathit{NL}})$ 과 $(X_{\mathit{ML}}X_{\mathit{LL}})$, $(Y_{\mathit{ML}}Y_{\mathit{LL}})$ 이다.

양쪽의 근은 중심이 원점인 원의 궤적에 있으

므로 접촉상태를 만족하는 식은 6원연립 방정식이다.

2.3 미정 계수의 계산 방법과 순서

센터핀과 페룰 구멍의 접촉 상태를 만족하는 비선형 연립 방정식은 직접적으로 풀어내기는 곤 란하므로, Newon-Raphson의 수치해석방법[3]을 이 용하여 6개의 파라미터가 수렴할 될 때까지 반복 계산을 행하였다.

3. 척킹 오차해석

3.1 오차 조건

실제 페룰의 치수를 사용하여 척킹오차로 인한 페룰 중심의 변화를 시뮬레이션 하였다.

Fig. 3.1은 SC type으로 가장 많이 사용되는 페를로서 시뮬레이션에 사용하였다. Table 3.1은 정렬 오차 조건으로, 센터핀과 센터핀의 평행오차와 각도 오차, 그리고 페를 구멍간의 평형 오차와 각도 오차를 준 경우이다. 그리고, 동일 조건에서 페룰과 센터핀의 평형오차가 페룰의 중심에 미치는 경우와, 페룰과 센터핀의 각도오차가 페룰의 중심에 미치는 영향을 고찰하였다.

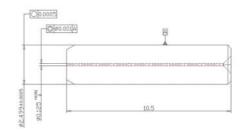


Fig. 3.1 SC type flat ferrule

Table 3.1 Conditions of alignment error

	1	2	3	4
$S_{x}(\mu m)$	0	0	0	0
$s_y(\mu m)$	1	0	0	0
ψ(o)	0	0.1	0	0
ψ (o) $S_x(\mu$ m)	0	0	0	0
$S_{y}(\mu \mathbf{m})$ $\mathcal{D}(\mathbf{o})$	0	0	1	0
 Ø(o)	0	0	0	0.1

$$D_h = D_t = 125 \, \mu\text{m}, \quad \text{L}=10.5 \, \text{mm}, \quad l_h = 0.5 \, \text{mm}$$

$$\alpha_h = \alpha_t = 30^\circ$$

3.2 페룰 중심의 흔들림

회전각 γ 에 대한 페룰의 회전 거동의 계산 결과를 Fig. 3.2과 Fig. 3.3에 나타내었다. Fig. 3.2는 주축대쪽의 페룰의 중심의 변화이고, Fig. 3.3는 심압대쪽의 페룰의 중심의 변화이다. 정렬 오차는 s_{ν}, S_{ν} 또는 각도 오차 ϕ, ϕ 만으로 하였다.

경우1과 경우2의 양센터만의 정렬오차 s_y , 또는 ϕ 가 있는 경우 페룰에는 반경 방향으로 떨림이 발생하지 않는 것을 알 수 있다.

경우3과 경우4에서 표시하는 바와 같이 양센터 구멍만의 정렬오차가 있는 경우 반경 방향으로 1회전마다 1주기의 정현파 형태의 떨림이 생기는 것을 알 수 있다. 이 경우 x 방향과 y 방향에서는 진폭이 같고 위상만이 90° 차이가 난다. 반경 방향의 정현파의 떨림은 페룰의 회전축이 센터 구멍의 중심으로부터 빗나간 위치에 있다는 것을 표시하고 있고, 외경 연삭시 진원도에는 직접 영향을 미치지 않지만, 센터 구멍과 가공면의 동축도에는 영향을 미치게 된다.

Fig. 3.4와 Fig. 3.5는 센터핀과 페룰중심의 평행오차와 각도 오차가 페룰 중심의 흔들림에 미치는 영향의 크기를 나타내었다. S_y, S_y 의 평행오차에서 크기를 각각 1, 5, 10μ m로 변화시켰을 때,최대 변위량은 페룰구멍의 평행오차보다는 센터핀의 평행오차에 더 큰 영향을 받음을 알 수 있다. 또한 Fig. 3.5에서도 ϕ, ϕ 를 각각 0.1, 0.5. 1° 씩 변화 시켰을 때 페룰 중심의 최대변화량은 ϕ 에 선형적으로 비례함을 알 수 있다.

Fig. 3.6은 동일 조건의 정렬 오차에서 센터핀의 각도와 페룰 중심의 최대 변화량을 관계를 나타내었는데, 센터핀의 각도가 감소할수록 오차도 감소함을 알 수 있다. 그러나 실제 페룰 지지에서 센터핀의 각도는 센터핀의 강도와 반비례하기때문에 최적의 각도가 필요하다.

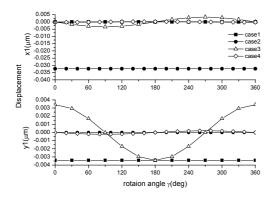


Fig. 3.2 Displacements of ferrule center in

headstock side

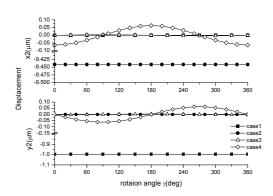


Fig. 3.3 Displacements of ferrule center in tailstock side

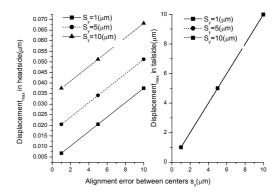


Fig. 3.4 Effects of parallel alignment error on maximum displacement of ferrule center $S_x = s_x = 0 \mu m$, $\phi = \Psi = 0^{\circ}$

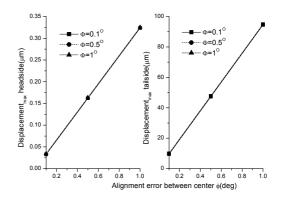


Fig. 3.5 Effects of angular alignment error on maximum displacement of ferrule center $s_r = s_v = S_r = S_v = 0$

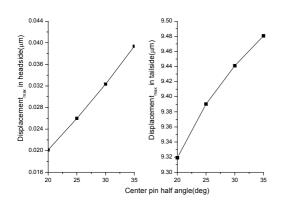


Fig. 3.6 Effects of center pin angle on amplitude of displacement

$$S_{x} = S_{x} = 0 \mu m$$
, $S_{y} = S_{y} = 1 \mu m$, $\phi = 0$, $\Psi = 0$

페룰 중심의 흔들림은 페룰 중심의 평행오차와 센터핀 오차에 의해서 발생하므로, 센터핀의 각 도 오차와 평행 오차 그리고 페룰중심의 평행오 차가 변할 때 심압대쪽 페룰 중심의 흔들림의 양 을 살펴보았다. Table 3.2는 페룰중심과 센터핀의 평행오차가 2, 4, 6, 8, 10년 으로 변할 때 심압대 쪽 페룰 중심의 최대 흔들림양이다. (a), (b), (c)는 센터핀의 각도가 1, 2, 3년에 해당할때이다.

페룰중심의 오차는 거의 s_x 에 비례하고, Sx의 영향은 적다. 심압대쪽 페룰중심의 운동은 연삭가공시 절입량과 관계하여 동심도와 원통도에 영향을 미치게 된다.

Table 3.2 Maximum displacement of ferrule center in tailstock side (a) Φ 3.006°

		ferrule hole error(µm)				
		2	4	6	8	10
s _x (µm) center pin error	2	2.26	2.27	2.28	2.28	2.29
	4	4.15	4.16	4.16	4.17	4.18
	6	6.12	6.13	6.13	6.13	6.14
	8	8.10	8.11	8.11	8.12	8.13
	10	10.09	10.10	10.11	10.12	10.12

(b) Φ 0.022°

		ferrule hole error(μm)				
		2	4	6	8	10
	2	2.26	2.27	2.28	2.28	2.29
s _x (µm) center pin error	4	4.15	4.16	4.16	4.17	4.18
	6	6.12	6.13	6.13	6.13	6.14
	8	8.10	8.11	8.11	8.12	8.13
	10	10.09	10.10	10.11	10.12	10.12

(c) \$\phi\$ 0.034°

		ferrule hole error(μm)				
		2	4	6	8	10
s _x (μm) center pin error	2	2.26	2.27	2.28	2.28	2.29
	4	4.15	4.16	4.16	4.17	4.18
	6	6.12	6.13	6.13	6.13	6.14
	8	8.10	8.11	8.11	8.12	8.13
	10	10.09	10.10	10.11	10.12	10.12

4. 결 론

페룰을 미세핀으로 척킹하여 동축 연삭할때, 양센터핀과 페룰구멍에 정렬오차가 있는 경우 페 룰의 거동을 운동학적 관점에서 시뮬레이션 하여 다음과 같은 결론을 얻게 되었다.

첫째, 양센터핀의 정렬 오차만 존재하는 경우 페룰의 반경방향의 떨림현상은 발생하지 않는다. 둘째, 양센터구멍만의 정렬 오차가 존재하는 경우, 페룰 회전에 따라 반경방향으로 떨림 현상 이 발생하고, 그 진폭은 정렬 오차에 비례한다.

셋째, 동일한 정렬오차의 경우 페룰 중심의 오 차는 센터핀의 각도에 반비례한다.

넷째, 심압대쪽 페룰 중심의 흔들림은 연삭가 공시 동심도와 원통도 영향을 미치므로 센터핀의 정렬오차를 줄여야한다.

후 기

본 연구는 산업자원부의 중기거점 개발사업의 지원으로 수행되었습니다.

참고문헌

- (1) Dong-Kil Kim, Young-Tae Kim and Sang-Jo Lee, 2002 "A study on the chucking alignment error analysis in coaxial grinding of ferrule", KSPE Summer Conference, pp. 9-14,
- (2) Melvin J. Maron, Robert J. Lopez, 1990,"Numerical Analysis-A Practical Approach"Wadsworth, 3rd edition, pp. 205-216
- (3) H. Kato, Y. Nakano and Y. Hosoya, 1984, "Influence of Alignment Error of Centers and Center Holes on Rotation Accuracy of Workpiece," JSPE, Vol. 50, pp. 568-573