

새로운 신발 버핑로봇 매니퓰레이터 개발

황규득^{*}, 최형식[#], 조성덕^{*}

Development of a New Buffing Robot Manipulator for Shoes

Gyu Deuk Hwang^{*}, Hyeung Sik Choi[#] and Sung Duk Cho^{*}

ABSTRACT

In this paper, an analysis on a new robot manipulator developed for the side buffing of the shoes is presented. The robot manipulator is composed of five degrees of freedom. An analysis on the forward and inverse kinematics was performed. Through the analysis, an analytic solution was derived for the joint angles corresponding to the position and orientation of the tool in the Cartesian coordinates. The hardware system of the robot composed of the control system, input/output interface system, and related electronic system was developed. The communication system was also developed to interact the robot with the related surrounding systems. A graphic user interface(GUI) program including the forward/inverse kinematics, control algorithm, and communication program was developed using visual C++ language.

Key Words : Robot Manipulator(로봇 매니퓰레이터), Buffing(버핑), Kinematics of robot(로봇 기구학), Control system(제어시스템)

1. 서론

현재 신발산업은 낮은 인건비를 바탕으로 저가 생산을 하는 중국, 베트남 등과 같은 동남아의 저인건비 국가에 밀려 많은 어려움을 겪고 있다. 따라서 대부분의 공장을 동남아에 이전하고 국내에서는 고부가가치의 특수기능화와 같은 전문화를 개발하여 시장 공략에 나서고 있다. 그러나 신발의 특수성으로 가공이 어렵고, 인건비용이 높아서 생산 공정들을 로봇으로 대체하여 제조원가를 낮추어야 하는 실정이다.

특히, 신발의 외부를 구성하는 가죽으로 구성되는 갑피는 일반적으로 여러 가지 염료로 염색되어 있거나 가죽자체의 특성으로 이 부분의 물리적인 처리 없이 단순한 본드 도포로는 신발 밀창파의 접착력을 높일 수 없다. 따라서 접착력을 높이기 위해서 밀창에 씌우는 갑피부분을 기계적으로 버핑 해야 한다. 이 작업은 반복적이고 분진으로 인체에 유해하며 인건비용이 높아서 전용기나 로봇을 이용한 자동 갑피 버핑기를 개발하려는 추세에 있다.

신발 가공을 위한 로봇의 적용은 여러 신발공장

* 접수일: 2005년 9월 22일; 게재승인일: 2006년 6월 16일
* 한국해양대학교 대학원
교신처: 한국해양대학교 UVRC
E-mail hchoi@mail.hhu.ac.kr Tel. (051) 410-4969

에서 이루어져 왔다. 영국의 주)Tectors에서는 1989년에 PUMA 700 다관절 로봇을 정형화된 구두의 갑피의 베핑에 적용하여 왔고 최근에는 스웨덴 ABB사의 다관절 로봇을 적용하여 유사한 작업을 수행하고 있다. 이와 같은 로봇의 신발에의 적용에 대한 사례들에 관한 연구가 수행되었다.¹

또한, 프랑스에서도 신발 회사인 ACTIS 사, 독일의 DESMA사, 그리고 미국의 Intelligent Machines 사의 신발 가공 및 생산 자동화에 적용하는 산업용 로봇의 적용 사례와 사용 기술에 대한 사례 연구를 발표하였다.²

앞에서 설명한 바와 같이 이미 여러 형태의 로봇을 신발에 적용하는 연구들이 수행되었고 현장에 적용되고 있다. 하지만, 대부분이 정형화된 구두에 대한 적용이거나 기존의 산업용 6축 로봇을 활용한 것이 현실이다. 고가이며 정형화된 구두의 가공에는 고가의 산업용 로봇 적용이 가능하나 보편적이지 못하고 운동화를 포함한 다양한 저가형 신발의 가공에는 고가의 산업용 로봇의 적용이 현실적으로 무리가 있다. 이러한 문제를 해결하기 위해서 범용적인 신발을 베핑할 수 있는 로봇 매니퓰레이터의 개발에 대한 연구결과는 발표된 것이 없다.

본 연구에서는 운동화를 포함한 범용 신발의 갑피 베핑을 위한 새로운 형태의 저가형 5자유도 자동 베핑 로봇 매니퓰레이터(이후부터는 로봇으로 표기)를 개발하였다.

개발한 로봇의 순기구학 및 역기구학을 해석하였고, 순차적 공정작업을 위한 주변 장치 및 제어 시스템을 설계제작 하였다. 또한 개발한 로봇이 접착라인을 자동 추적할 수 있도록 경로 제어 프로그램을 개발하고 로봇이 신발자동 가공 라인에서 순차적으로 작업할 수 있는 통신시스템을 개발하였다.

특히, 로봇의 작동화면을 Visual C++를 사용하여 사용자가 간편히 조작할 수 있거나 로봇의 교시를 할 수 있는 사용자 중심의 graphic user interface (GUI) 화면 프로그램을 개발하였다.

2. 장 베핑 로봇의 기구 시스템

2.1 로봇의 기구학 해석

본 연구에서 신발의 갑피 베핑을 위해 개발한 베핑 로봇은 Fig. 1(a) 및 (b)와 같으며 5개의 구동 축을 갖는 구조이다. 보편적인 작업을 위한 로봇은

말단 장치의 위치 및 방향을 범용적으로 결정할 수 있는 6축을 가져야 하지만, 신발의 형상이 정형에 가까워 가공 경로가 일정한 형태를 가지므로 한 개의 구동축을 축소하여 베핑 가공을 수행할 수 있는 경제성이 있는 신발 베핑 전용 로봇을 개발하였다.

개발 로봇은 기저축을 중심으로 4축의 연쇄적인 구조와 포지셔너와 같은 독립적인 구조의 1축으로 구성된 5축 로봇이다. 개발된 로봇에서 직선운동을 하는 하위 2축을 제외한 회전관절 및 사절링크 관절을 포함하는 개념도는 Fig. 2에 나타나 있다.

개발된 로봇은 Fig. 1에 도시된 바와 같이 말단에 베핑 공구를 부착하여 이 공구가 베핑면을 따라 경로를 추적하도록 제어 시스템을 구성하여야 한다. 이를 위해서 작업공간 좌표로 표현된 각각의 경로점들을 로봇의 기저 축에 대한 관절각으로 표현해야 한다. 이러한 공간 사이의 좌표변환은 순기구학 및 역기구학 관계식을 이용하여 이루어진다.^{3,4}

베핑 로봇은 Fig. 3에 도시된 바와 같이 좌표계 0과 1은 볼나사 구동의 직선 관절을 가지는 구조이고 좌표계 2, 3 및 5는 회전관절 구조이다. 로봇의 마지막 4번째 손목 관절은 큰 토크를 생성하기 위해서 사절링크를 이용하여 Fig. 4와 같은 구조로 구성하였다. 여기에서 θ_4 가 결정되는 관절에 모터가 체결되고 모터의 회전에 따라 $\theta_2 - \alpha$ 의 각이 결정되는데 이 각도의 관계는 Freudenstein equation에 의해서 해석된다.⁵ 따라서 4절 링크의 관절 c에 모터가 체결되어 회전하면 그에 따라 결속된 작업 공구의 끝점이 회전한다.

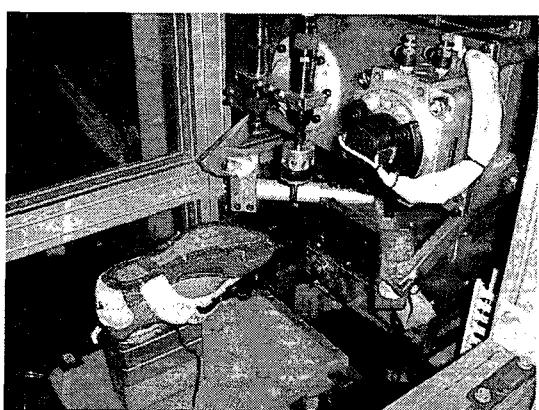


Fig. 1(a) Front side of the developed robot

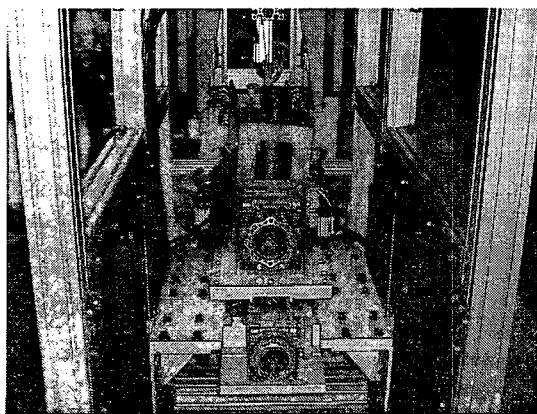


Fig. 1(b) Rear side of the developed robot

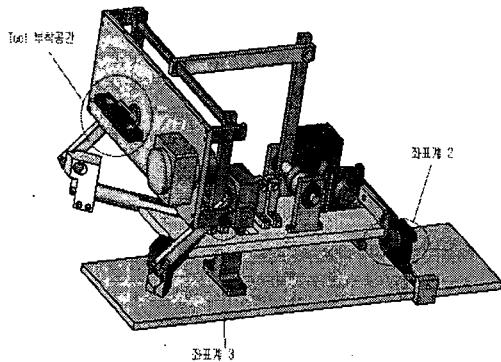


Fig. 2 Schematic diagram of the developed robot

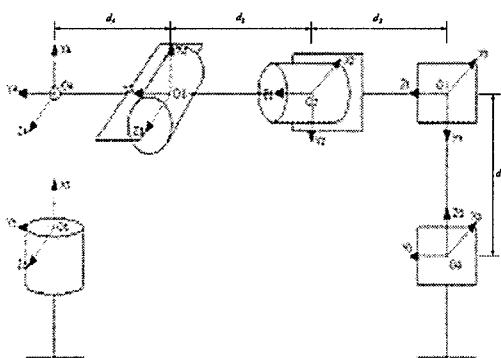


Fig. 3 D-H coordinates on the robot

버핑 로봇은 버핑 가공을 위해 갑피가 씌어진 라스트를 컨베이어에 의해 로봇의 작업공간 내로

이동하는 연계 시스템과 연결구조를 갖도록 구성되었다. 컨베이어에 의해 갑피가 씌어진 라스트가 이동하여 정지하는 위치는 작업공간 내의 임의의 위치가 될 것이고 라스트 고정기준에 대한 베핑 점들의 Cartesian 좌표계에서의 좌표정보가 주어지면 베핑 로봇의 tool 좌표에 대해 순기구학 및 역기구학식을 계산하여 로봇의 각 관절각의 변위들을 결정된다.

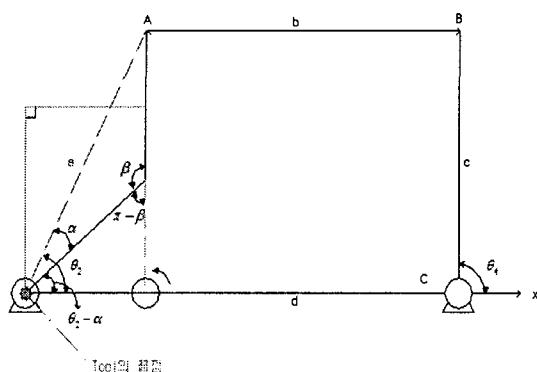


Fig. 4 The relation between four-bar link and joint angle

Fig. 3에는 베핑 로봇 매니퓰레이터에서 독립적인 좌표계 5를 제외한 좌표계 0에서 4까지 D-H 규약을 적용하였고⁶, 이에 따라 각 파라미터와 변수들을 Table 1과 같이 표현하였다.

Table 1 Link parameters by D-H notation for the robot

link	a_i	α_i	d_i	θ_i
1	0	-90	d_1^*	0
2	0	0	d_2^*	0
3	0	90	d_3	θ_3^*
4	0	0	d_4	θ_4^*

* : variable

정의된 링크 파라미터를 적용하여 좌표계 0에서 좌표계 4까지 동차변환행렬 T_0^4 을 구하면 다

음과 같다.

$$T_0^4 = \begin{pmatrix} \cos\theta_3^* \cos\theta_4^* & -\cos\theta_3^* \sin\theta_4^* \sin\theta_3^* & d_4 \sin\theta_3^* \\ \sin\theta_4^* & \cos\theta_4^* & 0 & d_3 + d_2^* \\ -\sin\theta_3^* \cos\theta_4^* & \sin\theta_3^* \sin\theta_4^* & \cos\theta_3^* d_4 \cos\theta_3^* + d_1^* & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad (1)$$

식(1)의 동차변환 행렬은 좌표계 0에서 좌표계 4로의 회전 및 변위 정보를 가지고 있는 행렬이다.

2.2 로봇의 역기구학 해석

좌표계 0에서 좌표계 4까지의 각 관절 정보는 작업공간에서 공구 끝점의 좌표 설정을 위하여 필요하다. 역으로 기저 좌표계에서 경로를 따라 베핑을 하기 위한 좌표 점들이 작업공간에 주어지면 역기구학 식을 풀어서 좌표계 5의 회전축 각 정보와 좌표계 0에서 좌표계 4까지의 관절각을 구해야 한다. 이를 위해 좌표계 0을 기점으로 좌표계 5의 동차변환 행렬 H_0^5 을 구하면 다음과 같다.

$$H_0^5 = \begin{pmatrix} \cos\theta_5^* & -\sin\theta_5^* & 0 & d_x \\ \sin\theta_5^* & \cos\theta_5^* & 0 & d_y \\ 0 & 0 & 1 & d_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad (2)$$

여기서 d_x , d_y , d_z 는 기준좌표계인 O_0 에 대한 좌표계 5의 원점 O_5 의 x_0 , y_0 , z_0 방향으로의 미리 설계된 병진위치들이다. 로봇이 추적해야 할 경로상의 베핑 점들은 좌표계 5 상의 점들이므로 Fig. 4와 같이 표시된다.

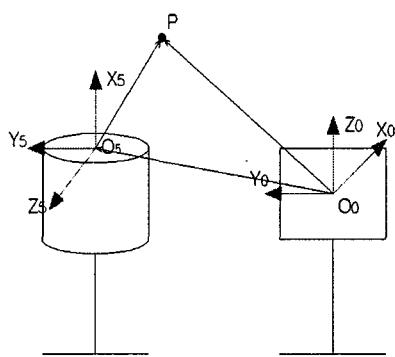


Fig. 5 Relation between the coordinate axis 5 and the coordinate axis 0

이의 관계식은 $P_0 = H_0^5 P_5$ 와 같고 이를 구체적으로 나타내면 다음과 같다.

$$\begin{aligned} P_0 &= \begin{pmatrix} \cos\theta_5^* & -\sin\theta_5^* & 0 & d_x \\ \sin\theta_5^* & \cos\theta_5^* & 0 & d_y \\ 0 & 0 & 1 & d_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} P_x \\ P_y \\ P_z \\ 1 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} P_x \cos\theta_5^* - P_y \sin\theta_5^* + d_z \\ P_x \sin\theta_5^* + P_y \cos\theta_5^* + d_y \\ P_z + d_z \\ 1 \end{pmatrix} \end{aligned} \quad (3)$$

P_0 는 기준 좌표계에 대한 베핑의 경로점들로서 순기구학 해석을 통해 구한 식 (1)에서 표현된 T_0^4 의 4번째 열과 같은 위치이므로 다음의 관계식들을 유도할 수 있다.

$$P_x \cos\theta_5^* - P_y \sin\theta_5^* + d_z = d_4 \sin\theta_3^* \quad (4)$$

$$P_x \sin\theta_5^* + P_y \cos\theta_5^* + d_y = d_3 + d_2^* \quad (5)$$

$$P_z + d_z = d_4 \cos\theta_3^* + d_1^* \quad (6)$$

식(4) ~ (6)은 로봇의 기준 좌표에 대해 가공할 베핑 점들의 위치와 관절각과의 관계식들을 나타낸다. 즉 베핑 점들에 베핑 공구의 끝점이 접근해야 하는 위치는 정할 수 있지만 끝점이 접근해야 하는 각도는 베핑 점들의 법선벡터로써 결정한다. 일반적으로 3개의 공구각이 필요하지만 신발 베핑 궤적 이 비교적 정형적이므로 2개의 공구각으로 베핑이 가능하다. 따라서, 베핑을 위한 2개의 공구각을 위한 1개의 제한조건이 주어져야 한다.

기준 좌표계의 x, y, z 축을 중심으로 각각 회전한 Roll, Pitch, and Yaw의 일반적인 회전 행렬은 다음과 같다.

$$\begin{aligned} R_0^4 &= R_{Z,\phi} R_{Y,\theta} R_{X,\psi} \\ &= \begin{bmatrix} C\phi C\theta & -S\phi C\theta + C\phi S\theta S\psi & S\phi S\psi + C\phi S\theta C\psi \\ S\phi C\theta & C\phi S\psi + S\phi S\theta S\psi & -C\phi S\psi + S\phi S\theta C\psi \\ -S\phi & C\theta S\psi & C\theta C\psi \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (7)$$

여기서 r_{ij} 는 회전 행렬의 구성원을 의미한다. 식(7)은 기준좌표계에서 작업 공구각을 나타내는 행렬로 사용자가 설정한다. 본 로봇은 2개의 공구각 만 적용가능 하므로 행렬(1) 내의 회전행렬은 식(7)와 회전행렬을 만족해야 한다. 따라서 이들 회전행렬을 비교하면 $r_{23} = 0$, 즉

$$-C\phi S\psi + S\phi S\theta C\psi = 0 \quad (8)$$

의 제한조건을 갖고, 공구각을 설정할 때 식(9)의 조건을 만족해야 한다. 또한 식(1)과 (7)을 비교하면

$$\frac{r_{21}}{r_{22}} = \tan\theta_4^* \text{ 이므로}$$

$$\theta_4^* = \text{Atan}(r_{21}, r_{22}) \quad (9)$$

이고 유사하게 θ_3^* 에 관해서도 해석 해를 다음과 같이 구할 수 있다.

$$\theta_3^* = \text{Atan}(r_{13}, r_{33}) \quad (10)$$

$$d_1^* = P_z - d_z - d_4 \cos\theta_3^* \quad (11)$$

식(6)으로부터 식 (11)을 구할 수 있다. 식 (4)과 (5)에서 d_z 와 d_y 를 각각 우변 이항 후에 양변을 제곱하여 정리하면 다음의 d_2^* 의 해석해가 다음과 같이 구해진다.

$$d_2^* = d_y - d_3 \pm \sqrt{P_x^2 + P_y^2 - (d_4 \sin\theta_3^* - d_z)^2} \quad (12)$$

마지막으로 식(4)와 (5)에 각각 p_x 와 p_y 를 각각 곱해서 정리하면 θ_5^* 에 대한 다음의 해석해가 얻어진다.

$$\theta_5^* = A \cos \left\{ \left((d_3 + d_2^* - d_y) P_y + (d_4 \sin\theta_3^* - d_z) P_x \right) / (P_x^2 + P_y^2)^{1/2} \right\} \quad (13)$$

식(8)의 제한조건을 만족하는 공구의 각이 결정되면 식(9)~(12)에서 구한 해석해를 이용하여 로봇의 관절각들을 실시간(Real-Time)으로 구할 수 있다.

2.3 GUI로 구성된 제어 프로그램

순기구학 및 역기구학의 해석을 통해 구한 닫힌

해(closed-form solution)를 프로그램화 하였고 이를 사용자가 용이하게 사용할 수 있도록 Fig. 6과 같은 GUI 프로그램을 개발하였다. 사용된 헤더 파일 및 C 라이브러리 파일은 MMC(Multi Motion Control) 모션제어기가 제공하는 것들을 사용하였으며 그 중에서 베링 로봇 시스템의 운용 및 동작에 관련된 함수들은 사용자가 간결하고 용이하게 사용할 수 있도록 구성하였다.

시스템 제어 프로그램은 로봇 관절 구동모터 5개의 동시동작 상태와 관절각의 확인이 가능하며 로봇의 교시 기능과 외부의 주변장치와 데이터의 송수신 기능을 가지고 있으며 공기압 구동기의 단계적 확인기능과 TCP/IP로 서버 컴퓨터에 접속하여 시스템 상태에 대한 정보를 송수신 할 수 있도록 구성하였다.

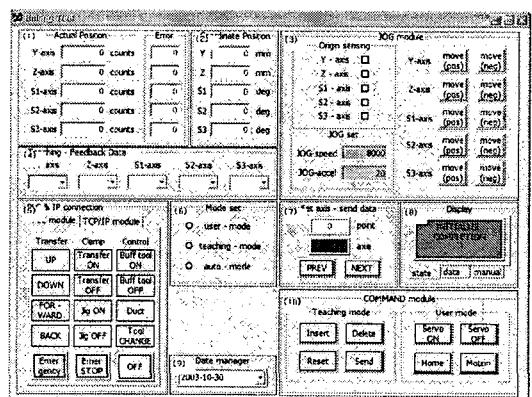


Fig. 6 GUI program for buffering control

개발 프로그램의 내용을 구체적으로 살펴보면, Fig. 6은 제어 프로그램 화면구성으로서 (1)번 부분은 각 모터의 현재 엔코더 카운터 값을 나타내고, 제어기의 목표 값과 실제 움직이는 오차를 계산하여 나타낸다. 시스템에 이용된 모터 엔코더의 형태는 9선 인크리멘탈 형이며 1회전 당 2048개의 펄스가 출력된다.

Fig. 6의 (2)번 부분은 실제 모터에 연결된 로봇축의 실제의 변위 및 회전각을 엔코더 카운터에 의하여 변환하고 감속비율에 맞춰 계산된 비율이 나타난다.

(3)번 부분은 JOG 모듈 부분으로써 모터의 각 구동을 사용자가 원하는 대로 움직일 수 있고 또한 Teaching한 data를 저장할 수 있다. 이 부분만 처리

하기 위해 클래스를 만들어 적용한 프로그램은 Fig. 7에 나타나 있다.

(4)번 부분은 Teaching과 그 결과의 feedback data를 표시하는 부분으로 JOG 모듈에서 축을 선택하여 data를 teaching 하고 Command 모듈에서 save, insert, delete를 선택하면 명령에 따라 data들이 저장 혹은 삭제되어 순서대로 표시된다.

(5)번 부분은 PLC 및 TCP/IP 설정 부분으로 MMC controller user output 단자에 연결된 PLC는 MMC 명령과 PLC 자체의 시퀀스제어가 가능한데 라스트의 운반 및 고정을 담당하는 공기압 구동기의 동작을 수동적으로 개별 확인 할 수 있는 기능을 가지고 있다. 사용된 함수는 위의 라이브러리 정리부분에 설명되어 있는 set_io(port_value)이다.

(6)번 부분은 MODE SET 부분으로써 user, teaching, auto 3가지의 mode를 선택할 수 있는데 user mode의 경우는 단계적으로 test를 할 수 있고 teaching mode의 경우는 teaching data를 입력하는 JOG로서 teaching point를 선택하고 저장할 수 있고 auto mode는 버핑 data가 미리 입력되어 있는 단계에 자동으로 일련의 동작을 행할 수 있다.

(7)번 부분은 Set-axis & Send data 부분으로써 teaching mode에서 teaching data으 적용(Insert) 및 송신(send) 시에 어떤 축의 것을 할 것 인가를 설정한다. Y, Z, S1, S2, S3의 다섯 축을 설정할 수 있으며 버핑 점이 숫자를 send 명령에 따라 표시한다.

(8)번 부분은 Display 부분으로써 state, data, manual의 3가지 mode를 선택할 수 있는데 state의 경우는 지금 현재 로봇의 동작 상태를 나타내고, data의 경우는 teaching한 점이 제대로 저장되고 있는가 하는 정보를 나타낸다. manual의 경우는 PLC 모듈에서 공기압 구동기를 단계적으로 실행할 때 동작 상태를 나타낸다.

(9)번 부분은 Data 표시 부분으로써 생산정보 프로그램에 송신하기 위한 시간정보를 얻어오는 부분이다.

(10)번 부분은 Command 모듈 부분으로써 로봇의 On, OFF를 담당하고 실제 로봇의 구동 및 teaching data 전송 및 저장, 삭제의 기능을 가지고 있는 모듈이다. Fig. 6과 같이 JOG 버튼을 따로 만들고 버튼 down 인 경우와 버튼 up 인 경우에 각각 동작 및 정지에 관련한 함수를 실행시킨다. JOG 동작은 다섯 축에 대해 동시에 동작이 가능하며 축을 선택하여 그 축이 동작할 data를 일렬로 저장할 수

있고, JOG의 속도 및 가속도를 설정할 수 있다. 버튼 명령에 따라 동작 및 정지하는 프로그램의 일부가 예제로 Fig. 7에 나타나 있다.

```

// CheckUpButton message handlers
void CheckUpButton(void)
{
    if (state == "DOWN")
    {
        //PerformMessage(MC_CDOWN, MC_UP, MC_UP);
        MC_UP = MC_UP + 1;
        if (MC_UP > 100)
        {
            MC_UP = 100;
        }
    }
}

void CheckDownButton(void)
{
    if (state == "UP")
    {
        //PerformMessage(MC_UP, MC_DOWM, MC_DOWM);
        MC_DOWM = MC_DOWM + 1;
        if (MC_DOWM > 100)
        {
            MC_DOWM = 100;
        }
    }
}

void CheckLeftButton(void)
{
    if (state == "RIGHT")
    {
        //PerformMessage(MC_RIGHT, MC_LEFT, MC_LEFT);
        MC_LEFT = MC_LEFT + 1;
        if (MC_LEFT > 100)
        {
            MC_LEFT = 100;
        }
    }
}

```

Fig. 7 Coding for making JOG button

3. 버핑 로봇 시스템 구성

3.1 제어 시스템 및 주변 장치

버핑 로봇은 버핑 작업을 위해서 컨베이어를 사용하여 신발의 라스트를 로봇 작업공간내의 지그이치로 운반하면 센서를 통해 이를 인식하여 공기압 구동의 지그로 라스트를 고정시킨 후에 로봇에 버핑 작업 명령을 내리는 순차적 회로를 구성하여 작업을 수행한다. 버핑 공구를 장착할 수 있는 버핑 로봇은 AC서보 모터 구동의 5축 관절로 구성되어 있다. 로봇의 관절은 병진운동을 하는 두 축(Y, Z)과 회전운동을 하는 세 축(S1, S2, S3)으로 구성되어 있고, 이 중에서 버핑 공구를 직접 제어하는 피칭 관절은 4절 링크로 구성되어 있다. 여기서, 5번째의 관절은 용접 로봇의 포지셔너와 유사한 시스템으로 가공할 신발을 지지하며 Z축을 중심으로 로봇의 4축들과 공조하여 가공할 신발을 회전하는 독립적 구조로 구성하였다.

버핑 로봇의 하드웨어 구성은 공압 액츄에이터, 로봇의 관절 구동을 위한 5개의 AC servo motor(삼성, 미쓰비시), 그리고 motor driver(삼성, 미쓰비시)로 구성하고 각 관절축을 제어하는 controller는 PC에 장착되는 MMC (Multi-Motion Controller : 8축 제어용)로 구성되었다. 또한, Master-K PLC 사용하여 MMC의 위치제어 신호와 로봇의 모터 드라이버, 컨베이어, 공압 액츄에이터 및 지그와 같은 주변

장치들을 순차적으로 제어 할 수 있는 Fig. 8의 판넬장치로 구성하였다.

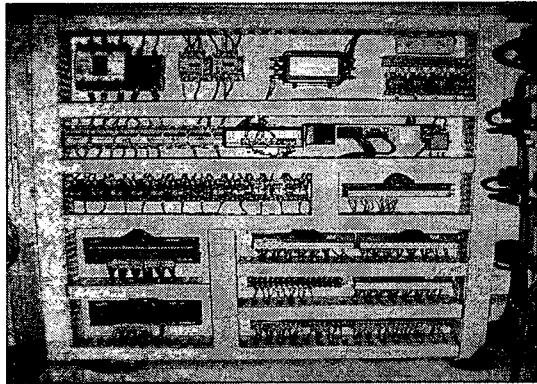


Fig. 8 Panel for PLC and I/O interfacer

3.2 제어 프로그램

버핑 로봇의 소프트웨어 제어환경은 Visual C/C++를 기반으로 하여 MMC(Multi Motion Controller)가 제공하는 헤더파일과 라이브러리 파일로 구성하였다.

Open - architecture 형태의 삼성 MMC를 이용하여 모터의 원하는 동작을 제어하는데 그 데이터는 버핑 로봇의 순기구학 및 역기구학 해석으로 얻은 결과를 컴퓨터 프로그램으로 변환하고 이를 입력하여 버핑 로봇을 용이하게 프로그램 할 수 있도록 GUI(Graphic User Interface) 프로그램을 개발하였다.

3.3 통신 시스템

본 연구를 통하여 개발한 버핑 로봇은 주변의 컨베어와 같이 연결되어 작업의 공정을 순차적으로 수행한다. 신발을 지그에 고정하여 로봇의 작업공간에 이송하는 작업들은 순차적으로 이루어지며 인식된 신발을 버핑 가공하는 작업은 로봇을 이용하여 연속적으로 이루어진다. 본 개발에서는 버핑 로봇과 주변 장치와 순차적 작업을 위한 통신 시스템으로 TCP/IP 프로토콜을 사용하였다.

TCP/IP는 인터넷의 기본적인 통신 프로토콜로서, 인트라넷이나 액스트라넷과 같은 사설망에서도 사용된다. 사용자가 인터넷에 접속하기 위해 자신의 컴퓨터를 설정할 때 TCP/IP 프로그램이 설치되며, 이를 통하여 같은 TCP/IP 프로토콜을 쓰고 있는 다른 컴퓨터 사용자와 메시지를 주고 받을 수

있다. 또한, TCP/IP는 송수신 기능을 갖는 2개의 계층으로 이루어진 프로그램이다.

본 개발에서는 TCP/IP 프로토콜을 이용하여 버핑 로봇 시스템에 관한 정보 및 상태를 자동화 라인 전체를 관리하는 서버 컴퓨터에 송신함으로써 단위 시스템으로 뿐만 아니라 네트워크 시스템으로써의 적용이 가능하도록 구성하였다. win32 socket 방법을 이용하여 Server 와 Client 간의 통신프로그램을 구성하여 중앙제어 컴퓨터에 로봇의 On-OFF, 동작 정보, 오차정보, 생산정보 등을 실시간으로 보낼 수 있도록 구성하였다.

Fig. 9의 모니터링 화면에서 connect 버튼을 누르면 접속하고자 하는 IP address 입력창이 Fig. 11과 같이 나오게 되고 원하는 IP로 접속하면 창이 떠서 접속되었다는 것이 나타나게 된다. 또한, GUI program에서 Date manager 모듈에 의해 날짜 및 시간 정보를 얻을 수 있다. 이를 이용하여 년, 월, 일, 시, 분, 초 및 시스템 상태코드를 합하여 서버 컴퓨터에 송신하면 서버 컴퓨터에서는 실시간으로 버핑 로봇 시스템의 동작, 에러 및 대기 상태 등을 파악하여 일당 작업량이나 생산에 드는 시간 등을 산출할 수 있도록 구성하였다.

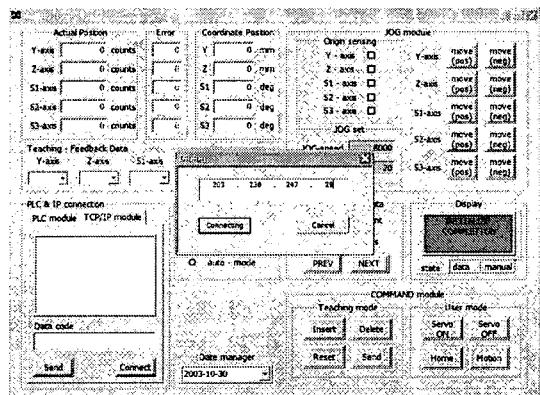


Fig. 9 Connecting to server by TCP/IP rule

4. 결론

신발의 갑피 버핑을 위해 새로운 구조의 경제성 있는 5축 버핑 로봇 매니퓰레이터를 개발하였다. 신발 갑피의 버핑 작업을 자동수행에 적합한 로봇을 구성하기 위하여 개발 로봇의 순기구학 및 역기구학 해석을 하였다. 특히, 공구좌표계에서 공구의 위

치와 방향이 주어지면 로봇의 관절각을 직접 구할 수 있는 해석해를 유도하였다. 로봇의 작동을 위한 제어시스템의 하드웨어를 구성하였고 사용자가 용이하게 접속하여 가공작업을 할 수 있도록 GUI 프로그램을 개발하였다. GUI 프로그램에 TCP/IP 프로토콜 프로그램을 구성하여 켄베이어와 같은 주변장치와 로봇 간의 순차적이며 자동화된 작업들이 가능하게 하였다.

시스템 관리자에 의해서 라스트의 운반, 고정, 베핑까지의 일련의 동작이 프로그램에 의해서 순차적으로 혹은 전자동으로 이루어짐을 확인하였다. 또한, TCP/IP를 이용하여 베핑 로봇 및 주변장치의 순차적 동작에 대한 시간정보, 시스템 에러의 유무 등을 서버 컴퓨터에 알려줌으로써 로봇의 자동 베핑 작업의 유연성을 향상 시킬 수 있게 되었다.

참고문헌

1. Spencer, J. E., "Robotics technology and the advent of agile manufacturing systems in the footwear industry and Robot Manipulators," *Assembly Automation*, Vol. 16, No. 3, pp. 10-15, 1996.
2. Rooks, B. W., "Robots bring automation to shoe production," *Assembly Automation*, Vol. 16, No. 3, pp. 22-25, 1996.
3. Botema, O. and Roth, B., "Theoretical Kinematics," North Holland, Amsterdam, pp. 103-105, 1979.
4. Colson, J. C. and Perreira, N. D., "Kinematic Arrangements Used in Industrial Robots," Proc. 13th International Symposium on Industrial Robots, pp. 540-544, 1983.
5. Todorov, T. S., "Synthesis of four-bar mechanism freudenstein-chebyshev," *Mechanism and Machine Theory*, Vol. 37, pp. 1505-1512, 2002.
6. Spong, M. W. and Vidyasagar, M., "Robot Dynamics and Control," John Wiley & Sons, pp. 95-96, 1989.