

Microcolumn 을 위한 새로운 개념의 초소형 전자빔 deflector

한창호, 김학, 전국진

서울대학교

A New Miniaturized Electron-Beam deflector for Microcolumn

Changho Han, Hak Kim, Kukjin Chun

Seoul National University

E-mail : id@mintlab.snu.ac.kr

Abstract

본 논문에서는 microcolumn 을 위한 초소형 전자빔 deflector 의 제작방법과 microcolumn array 에서 deflector 의 외부 패드를 최소화 할 수 있는 새로운 배선방법을 기술하였다. 배선의 통로 및 절연체 역할을 하는 Pyrex glass 의 양쪽에 각각 실리콘 웨이퍼의 양극접합 및 deep reactive ion etching(DRIE)과 금속 전기 도금을 이용하여 다층배선을 하였다. 이 배선방법을 이용하면 microcolumn array 가 수백개가 되더라도 deflector 의 외부 패드는 항상 8 개를 유지할 수 있다.

너지를 이용하기 때문에 근접효과(proximity effect)와, 감광막과 기판의 온도상승 문제가 줄어든다.

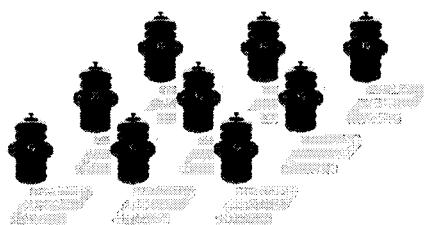


그림 1. microcolumn array 개념도

I. 서론

전자빔 리소그래피는 100nm 이하급 리소그래피가 가능한 기술로 여겨지고 있지만 매우 낮은 생산성이 문제가 되는데 이를 해결하기 위해서 IBM 의 T.H.P. Chang 에 의해 microcolumn 이 제안되었다. microcolumn 은 기존의 수십 cm 이상의 전자총을 수 mm 정도로 초소형화 한 것으로 이를 여러 개 배열할 경우 그 개수만큼 노광 속도가 빨라져 생산성이 증가하는 것이다. 또한 microcolumn 의 제작은 MEMS(MicroElectroMechanical Systems) 기술을 이용하기 때문에 제작이 용이하고 column 의 소형화로 인하여 빔의 왜곡현상(beam distortion)을 최소화 할 수 있으며, 약 1KeV 의 낮은 에

현재까지 2x2 column 의 제작까지 완성되었는데 그 이후의 기술의 발전에 장애가 되는 원인 중 하나로 각 part 의 배선 문제가 있다. Column 의 수가 많아질수록 배선수의 증가가 큰 문제가 되는데 그 중에서 전자빔을 편향시켜 원하는 패턴을 노광하는 deflector 의 배선수는 각 deflector 를 octupole(8 개의 전극으로 이루어진 deflector) 로 제작한다면 column 수가 n 개가 될 때 $8n$ 의 배선이 필요하다. 따라서 column 수가 많아지면 deflector 의 배선만으로도 엄청난 문제를 야기시킬 수 있다.

본문에서는 이를 해결할 수 있는 배선방법을 제안하고 이를 바탕으로 MEMS 기술을 이용하여 초소형 전자빔 deflector 를 제작하였다.

II. deflector 의 구동원리

전자빔을 편향시켜 원하는 패턴만을 노광시키는 역할을 하는 deflector 를 구동하는 방법으로는 크게 전기력에 의한 방법과 자기력에 의한 방법으로 나눌 수 있는데 본 논문에서는 전기력에 의해 구동하는 deflector 를 다룬다.

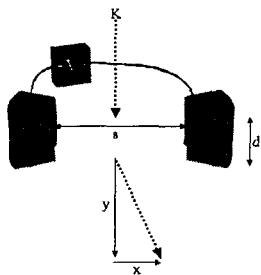


그림 2. deflector 개념도

구동원리를 살펴보면 그림 2에서 보듯이 마주보는 두 개의 전극 사이에 전압차 V 가 생기면 전극거리 s 에 반비례하는 전기력, $\frac{eV}{s}$ (e : 전자 하나의 전하량)이 생기

게 되고 이 힘으로 전자빔을 원하는 만큼 편향시키게 된다. 이 때 편향된 거리 x 를 계산하면

$$x = \frac{d}{2s} \times \frac{y}{K} V + \frac{d^2}{4s} \times \frac{1}{K} V \text{ 가 된다. 여기서 } d \text{ 는 전극의 높이, } s \text{ 는 전극 사이의 거리, } V \text{ 는 전극 양단 전압차 그리고 } K \text{ 는 전자의 가속전압이다.}$$

위 식에서 첫째항은 전극을 벗어난 전자빔의 편향거리이고 둘째항은 전극 안에서 편향된 거리를 나타내는 식이다. 일반적으로 둘째항은 무시하지만 초소형화된 deflector 에서는 그 크기를 위해 무시할 수 없기 때문에 고려를 해주어야 한다.

또한 위 식에서 보듯이 편향거리는 전극 양단의 전압차 V 에 비례하게 된다.

Microcolumn 에서 요구되는 1KeV 의 가속전압을 갖는 전자빔을 1mm 의 working distance 에서 100um 이상 편향시키기 위해 전극의 높이 d 는 300um, 전극 사이의 거리 s 는 1mm 로 설계하였다.

III. deflector 의 배선 구조

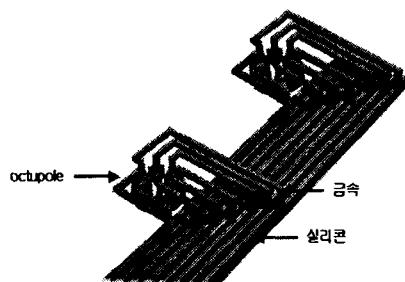


그림 3. 다층 배선 구조

Microcolumn 이 array 가 되면 각 deflector 에서 pad 까지 총 $8n$ (n 은 column 수)의 배선이 필요하기 때문에 단층으로 배선을 할 경우 각각이 서로 연결되는 것을 피할 수 없다. 따라서 그림 3 과 같이 금속과 실리콘을 이용하는 2 층 배선을 제안하였다. 금속과 실리콘 사이의 절연체인 Pyrex glass 는 전체 구조물의 지지 및 구멍을 뚫어 금속과 실리콘이 접촉할 수 있게 하는 배선의 통로역할을 하였다.

IV. 제작

본 절에서는 앞 절에서 제안한 구조를 제작하는 방법과 제작 결과에 대하여 설명한다.

제작 공정은 다음의 그림 4 에 나타나 있다.

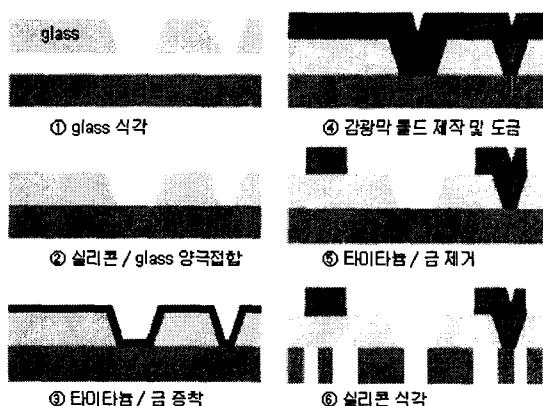


그림 4. 제작 공정

먼저 400um 두께의 glass에 실리콘과 금속이 접촉통로가 되는 300um 크기의 구멍을 뽑기 위해 100um 두께의 DFR(Dry Film Resist)를 식각마스크로 sand-blast 공정을 이용하는데 공정의 특성상 경사각을 갖게 되어 나중에 전기도금을 위한 seed layer 증착에 유리하다. 다음으로는 glass와 비저항이 $0.6 \times 10^{-2} \Omega \text{ cm}$ 로 매우 작은 300um 두께의 실리콘 웨이퍼를 450°C , 1000V에서 양극접합을 이용해서 붙인 다음 glass 면에 seed layer로 타이타늄과 금을 스퍼터링으로 증착한다. 그리고 나서 40um 두께의 감광막(PMER N-CA3000PM, TOK)으로 도금을 위한 mold를 만든다. 이 때 glass의 구멍 안에 감광막이 조금이라도 남게 되면 그 부분에 도금이 되지 않으므로 O₂ 가스를 이용해서 감광막 scum을 충분히 제거 해주어야 한다.

도금물질로는 비저항이 $1.7 \times 10^{-6} \Omega \text{ cm}$ 으로 매우 작은 구리를 선택하였고 20um 두께로 도금을 하였다. 그리고 나서 감광막과 seed layer를 각각 전용 솔벤트, 왕수, 불산을 이용하여 제거하였다. 마지막으로 실리콘 웨이퍼를 2um 두께의 산화막을 마스크를 절로 deep RIE 공정을 이용하여 식각을 하였다. 식각된 실리콘웨이퍼는 거의 90도의 profile을 얻을 수 있었다.

제작 결과는 다음의 그림 5에 보는 것처럼 위의 그림은 1개의 column에 대한 전면, 후면의 사진이고 아래그림은 3x3 column의 전면, 후면 사진이다. 왼쪽의 두 사진을 비교하면 둘 다 pad가 바깥쪽에 8개만이 존재함을 볼 수 있고 따라서 column 수가 많아지더라도 확장할 수 있는 구조임을 확인할 수 있다.

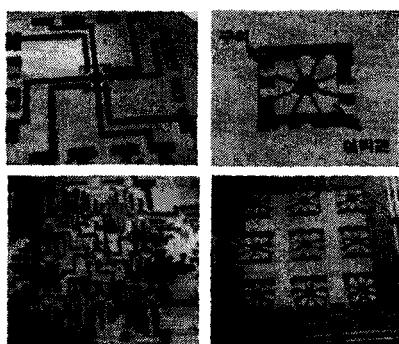


그림 5. 제작 결과

V. 측정

본 절에서는 측정 방법 및 측정 결과에 대해서 설명한다.

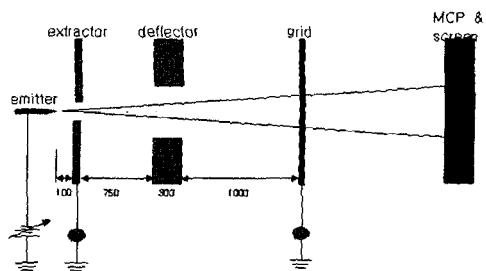


그림 6. 측정 방법

측정은 전공 챔버내에서 진행하였고 실험장치는 그림 6과 같이 설치하였다. 측정에 쓸 전자빔을 방출시키기 위해서 그림에서 보는 것처럼 extractor에 0V, 전자총(emitter)에 음전압을 걸어서 전압차를 주었다. 실제 측정에 쓰인 전자빔은 emitter에 -200V를 걸어서 200eV의 가속에너지를 갖도록 하였다. 측정방법은 deflector 전극 양단에 전압을 변화시키면서 MCP에 나타나는 신호로 편향각을 젠 다음 working distance 1mm에 고정되어 있는 grid에서 얼마나 편향되는지를 환산하여 측정하였다.

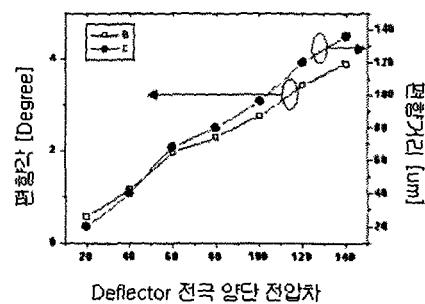


그림 7. 측정 결과

측정결과는 그림 7과 같고 그림에서처럼 deflector 양단 전압차에 따라 편향거리가 거의 선형적으로 변하

는 것을 볼 수 있다. 그림에서 기울기는 거의 I로 II 절에 구동원리에서 구한 이론적인 기울기인

$$\frac{x}{V} = \frac{d}{2s} \times \frac{y}{K} + \frac{d^2}{4s} \times \frac{1}{K} = 0.8625$$
 보다 크게 나오는데 그 이유는

deflector 전극 사이에서만 전기장이 형성되는 것이 아니라 fringing field에 의해 전극 밖에서도 전기장이 형성되기 때문에 전기력이 더 커진 것으로 생각된다.

VI. 결론

본 논문에서는 microcolumn에 적합한 크기가 작고 array가 가능한 새로운 개념의 초소형 deflector의 구조를 제안하였다. 그리고 이를 바탕으로 MEMS 기술을 이용하여 pyrex glass의 양면에 금속과 단결정 실리콘으로 2층 배선 구조가 되는 deflector를 제작하였다. 측정 결과로부터 deflector의 전극 양단의 전압차에 따라 편향거리가 선형적으로 변하는 것을 확인할 수 있었고 200eV의 에너지를 갖는 전자빔으로 전극사이의 전압이 140V 일 때 1mm의 working distance에서 약 140um의 편향거리를 얻었다. 실험결과로부터 본 논문에서 제안된 deflector의 배선방법 및 제작 방법은 microcolumn에 적합한 방법임을 확인할 수 있었다.

참고문헌

- [1] T.H.P. Chang and D.P. Kern, "Arrayed miniature electron beam columns for high throughput sub-100nm lithography", J. Vac. Sci. Technol. B 10(6), 1992, pp2743-2748
- [2] H.S. Gross, F.E. Prins, D.P. Kern, "Fabrication and characterization of an array of miniaturized electrostatic multipoles", Microelectronic Engineering 41/42, 1998, pp489-492
- [3] C.Stebler, T.Pfeffer, U.Stauffer, and N.F. de Rooij, "Microfabricated double layer octupoles for microcolumn application", Microelectronic Engineering 46, 1999, pp401-404
- [4] Zhixing Liu, Jiye Ximen, "A study of miniaturized electrostatic octupole deflectors", Nuclear Instruments and Methods in Physics Research A 363, 1995, pp225-231