PASJ2018 WEP128

ERL-FEL を用いた半導体リソグラフィー用高出力 EUV 光源 ERL-FEL BASED HIGH-POWER EUV LIGHT SOURCE FOR LITHOGRAPHY

中村典雄^{#, A), B)},河田洋^{A), B)},加古永治^{A), B)},加藤龍好^{A), B)},梅森健成^{A), B)},阪井寛志^{A), B)},宫島司^{A), B)} Norio Nakamura^{#, A), B)}, Hiroshi Kawata^{A), B)}, Eiji Kako^{A), B)}, Ryukou Kato^{A), B)}, Kensei Umemori^{A), B)}, Hiroshi

Sakai ^{A), B)}, Tsukasa Miyajima ^{A), B)}

^{A)}High Energy Accelerator Research Organization (KEK)

^{B)}The Graduate University for Advanced Studies (SOKENDAI)

Abstract

Energy recovery linac(ERL) based free electron lasers(FEL) are possible candidates of a high-power EUV light source for lithography that can distribute 1 kW class power to multiple scanners simultaneously. An ERL-FEL based EUV light source has been designed using available technologies without much development to demonstrate generation of EUV power more than 10 kW and the EUV-FEL Light Source Study Group for Industrialization has been established in Japan since 2015 to realize industrialization of the light source and the related items. For industrialization, high availability is essential as well as high power and reduction of the light source size is also required. In this paper, we will report a brief outline of the designed ERL-FEL based EUV light source and some activities for the industrialization and describe considerations and developments for obtaining high availability and size reduction of the light source.

1. はじめに

EUV による半導体リソグラフィーは、200W 級の レーザー生成プラズマ(LPP: Laser-Produced Plasma)光 源とそれに基づく露光装置の開発が進んで、量産化 に向かっている[1]。一度量産が始まれば、近い将来 には 3nm ノード以下の LSI 生産の実現に向けて LPP 光源では難しい1kW 級出力を供給できる EUV 光源 が要求される[2]。エネルギー回収型リニアック (ERL: Energy Recovery Linac)を電子加速器とする自 由電子レーザー(FEL: Free Electron Laser)は、多数の 露光装置へ同時に 1kW 級の EUV 光を供給できる可 能性を持つ。我々は、実際に ERL-FEL を用いた高出 力 EUV 光源をコンパクト ERL(cERL)[3]の開発や経 験をもとに設計し、全周に渡るシミュレーションに よって 10 kW 級の EUV 光源が実現可能であること を示してきた。同時に、「EUV-FEL 光源産業化研究 会」を組織して産業化に向けた活動も行ってきた。 産業化においては、高出力性能以外にもいくつかの 要求や課題がある。例えば、高い稼働率(availability) は不可欠で、光源サイズの縮小も要望されている。 ここでは、半導体リソグラフィー用に設計された ERL-FEL 高出力 EUV 光源とその産業化に向けた活 動を紹介するとともに、高い稼働率の確保と光源サ イズの縮小で考慮すべき点を示し、改善のための検 討・開発・課題について報告する。

2. ERL-FEL を用いた EUV 光源の現状

2.1 光源の概要

Figure 1 に設計された ERL-FEL を用いた EUV 光源 [4-8]とその設計パラメータを示す。電子ビームは、 入射リニアックで 10.5 MeV、主リニアックで 800 MeV まで加速される。この加速したビームを第 1 アークで磁気的にバンチ圧縮して SASE-FEL の発振 に必要な高いピーク電流を得る。バンチ圧縮後に ビームはアンジュレータシステムに送られて、出力 10 kW 以上の 13.5 nm の EUV-FEL 光を生成する。 FEL 発振後は第 2 アークでバンチ伸長されて、エネ ルギー回収のために主空洞で減速されてビームダン プに捨てられる。バンチ電荷 60 pC、バンチ繰り返 し周波数 162.5 MHz で、平均電流約 10 mA になる。 捨てられるビームパワーはエネルギー回収によって 8 MW から 100 kW に抑えられる。



Figure 1: Design and specification of the ERL-FEL based high-power EUV light source for lithography.

入射部はcERLで開発した光陰極DC電子銃とcERL 入射部で使用している2セルの入射超伝導空洞6台 (3空洞クライオモジュール2台)を用いる。主リ ニアックの主超伝導加速空洞は9セル空洞4台を収 納するクライオモジュールを16台(空洞64台)設 置するが、12.5 MV/mの加速勾配を顕著な電界放出 なしに安定的に達成できるように cERLの空洞構造 を変更して用いる。バンチ圧縮では第1アークでの Proceedings of the 15th Annual Meeting of Particle Accelerator Society of Japan August 7-10, 2018, Nagaoka, Japan

PASJ2018 WEP128

コヒーレント放射光 (CSR) のビームへの影響を抑 え、10kW を超える EUV 出力と問題となる損失のな い電子ビーム輸送を S2E(Start-to-End)シミュレー ションによって確認した[8]。

2.2 産業化に向けた活動

上記で示したような高出力 EUV-FEL 光源の産業
利用に向けて、「EUV-FEL 光源産業化研究会」が
2015 年夏に設立された。Figure 2 にその構成を示す。
現在までに、11 社の企業、8 つの大学・研究機関
(個人)、1 つのコンソーシアが参加している。活動内容は下記の通りである、

- EUV-FEL 装置技術、高出力 EUV 光の利用技術・周辺技術について調査、検討する。
- EUV-FEL 光源のより広い発展を視野に入れ、 産業、学術的応用分野について調査、検討する。
- EUV-FEL 光源装置および露光装置・プロセス との整合性を中心とした利用技術・周辺技術に 関する基礎研究からプロトタイプ装置試作にい たる一連の研究・開発プロジェクトを計画・立 案する。
- 上記一連の研究・開発プロジェクトの実施を国 に適宜提案し、予算獲得の働きかけを行う。



Figure 2: EUV-FEL light source study group for industrialization.

これまでに、上記目的の実現のために計 7 回の全 体会議と光源の分科会などが開かれてきた。また、 EUV-FEL 光源産業化研究会と高エネルギー加速器研 究機構が共同で主催して、2016 年と 2017 年に EUV-FEL ワークショップ[9, 10]が 100 名を超える参加者 のもとで開かれた。Figure 3 に 2016 年に開かれた第 1回 EUV-FEL ワークショップの様子(写真)を示 す。このワークショップでは EUV 光源はもちろん EUV リソグラフィーや EUV-FEL 関連技術の動向が 紹介され、今後のEUV 高出力光源の展望とその実現 に向けて活発な議論がなされた。



Figure 3: 1st EUV-FEL Workshop at Akihabara UDX 4F NEXT1 on December 13, 2016.

3. 稼働率(Availability)

複数台の露光装置に同時に EUV 光を供給する EUV-FEL 光源では、98%以上の高い稼働率が要求さ れる。これは、1年間で約1週間しか運転を停止で きないことを意味する。以下に高い稼働率のために 考慮すべき事を列挙し、必要な対策と課題について 述べる。

3.1 電子銃カソードの寿命と交換

使用する電子銃カソード材料としてはマルチアル カリが想定されているが、量子効率の減少に伴うカ ソード寿命はそれでも10mA運転では2週間程度で あり、1年間で多くの交換作業が必要になる。交換 作業による稼働率の低下を抑えるために、カソード のクリーニングや活性化を含む準備作業と交換作業 を遠隔で操作できる必要がある。Figure4に cERLの ために開発された光陰極 DC電子銃のカソードの準 備・交換システム[11]を示す。このシステムでは手 動での作業を想定して製作されているが、このよう な作業を遠隔で制御できるようにすることで電子銃 カソード交換時間は極力抑えられる。遠隔操作は技 術的に十分に対応可能と考えている。



Figure 4: Cathode preparation and exchange system for the photocathode DC gun developed at KEK (courtesy of Dr. Masahiro Yamamoto).

Proceedings of the 15th Annual Meeting of Particle Accelerator Society of Japan August 7-10, 2018, Nagaoka, Japan

PASJ2018 WEP128

3.2 超伝導空洞のトリップ率と電界放出

SACLA などの常伝導空洞を用いた FEL は既に高 い稼働率で運転されているが、ERL-FEL で用いる超 伝導空洞のトリップ率について調べておく必要があ る。Figure 5 は 2014 年 4 月から 2016 年 3 月までの cERL の 2 台の超伝導主空洞(ML1, ML2)のトリップ 数をその原因と共に示している[12]。2014 年 5-6 月 の運転では LLRF(Low Level RF)のフィードバックの 高いゲインによるトリップが多く見られたが、ゲイ ンを下げて最適化したことで LLRF によるトリップ は起こらなくなった。その結果、2015年1-5月では トリップ数が顕著に低下し、2月9日から3月23日 の期間ではトリップが全く起きなかった。その後、 トリップ数が増えたが、これは主空洞の加速電圧の 変更(ML1の加速電圧増加とML2の加速電圧減少) に伴う一時的なものである。産業化に向けてトリッ プの原因に対して十分に対策を講じれば、トリップ 率はさらに低減でき、トリップから運転再開までの 時間も自動立ち上げなどで数分程度には短縮できる。 このため、超伝導空洞によるトリップは稼働率に対 して深刻な問題にはならないと考えられる。



Figure 5: Trip number of cERL main superconducting cavities (ML1, ML2).

cERL の運転から空洞の電界放出が時間的に増加 し、それに伴う空洞 O 値の劣化が見られることがわ かっている。この電界放出は O 値の劣化以外に空洞 のトリップや真空トラブルも引き起こす可能性もあ り、稼働率を低下させる。空洞を取り外す事なくそ の場で短時間に行える回復方法が稼働率の低下抑制 に有効である。現在 cERL ではパルスプロセッシン グという手法を用いて電界放出抑制(Q 値回復)を 行っている[12, 13]。これは運転中の加速電圧に加え て短いパルス幅で高い電圧を付加し、放電により空 洞内のゴミや埃を砕く方法である。Figure 6 は、 cERLのML2の加速電圧 8.57 MV に 4 ms 幅の 2.3 MV のパルスを 10 Hz で付加して 40 分間パルスプロセッ シングした前後での ML2 上下流での放射線(X 線)強 度の変化を示す。パルスプロセッシングによって電 界放出電子による放射線が顕著に減少しているのが わかる。ただし、この手法でも完全に回復すること まではできていないので、ヘリウムプロセッシング [14]やプラズマプロセッシング[15]なども試行してよ り良い手法を確立することが今後の課題である。



Figure 6: Pulse processing effect on the ML2 cavity of cERL. The field emission is reduced by the pulse processing method.

3.3 冗長システム (Redundant system)

前節のような努力によって電子銃や超伝導空洞の 稼働率を上げたとしても、光源機器の深刻な故障が 全く起こらない保証はない。また、空洞に液体ヘリ ウムを供給する冷凍機システムでは高圧ガス保安法 による保安検査が必要になり、日本の場合は年1回 が義務付けられている。そのような場合、運転停止 が長期間続いて、高い稼働率を維持できなくなる。 その解決策としてシステムを冗長化することが考え られる。例えば、冷凍機システム、主超伝導空洞、 入射部、アンジュレータなどを冗長化することや光 源全体を2重化することが挙げられる。Figure7に光 源全体を2重化した場合のLSI施設の配置例を示す。 産業化に向けては、このような冗長システムのより 具体的な設計を露光装置までのEUVの光学系を含め て構築することが必要になる。



Figure 7: Redundant system of the EUV-FEL light source. The whole light source is duplicated.

4. 光源サイズ

光源サイズ、特に Fig. 1 にある 200 m 近い長軸方 向の長さを縮小することが望まれる。その長さは主 リニアックの長さで決まっているので、次のような 方法が改善策として考えられる。

- 1) 主超伝導加速空洞の加速勾配を上げる。
- 2) 電子ビームのエネルギーを下げる。
- 3) 周回部を2重ループ構造にする。

これらの可能性について以下で述べる。

4.1 超伝導空洞の高加速勾配化

ERL-FEL の主超伝導空洞の加速勾配を上げると、 同じ電子エネルギーに対して主リニアックの長さを 短縮できる。それを実現するためには次の 2 つのこ とを考慮する必要がある。

- 空洞からの電界放出の抑制
- 高いQ値の実現

高い加速勾配になればなるほど、一般に電界放出 は激しくなるので、それを抑える必要がある。電界 放出の原因は空洞内の塵や埃の粒子にある。空洞や クライオモジュール組み立て時の外部から空洞への 塵や埃の粒子混入を防ぐために、真空下の粒子測定 システムや粒子の動きを抑制する排気システムの導 入を進めている[16]。Figure 8 は粒子を真空下で計測 するシステムのセットアップの写真である。また、 このようなシステムの下で清浄に組み立てられた空 洞において著しい電界放出なしに高い加速勾配が得 られているかを評価するために、新たに横型クライ オスタットも製作・導入した。



Figure 8: Set-up of particle measurements in vacuum by using a vacuum particle counter.

超伝導空洞の電力損失は加速勾配の2 乗に比例し、 その Q 値に反比例するので、高い加速勾配での電力 損失を抑えるためには高い Q 値が要求される。高い Q 値を得るための方法としては、1) 空洞の残留磁場 の抑制と2) 窒素ドーピングの2つが考えられる。前 者の方法では、ソレノイドコイルなどで残留磁場を 消すことによって単セル空洞で15 MV/mの加速勾配 と2Kの温度の下でこれまでの約2倍のQ値を得る ことに成功した[17]。さらに後者の方法を試験した 結果が Fig. 9 に示してある[18]。この窒素ドーピングでは、800,1x10⁻⁶ Pa で 3 時間の熱処理をした後で 2.7Pa で 20 分間窒素をドープし、さらに 800,30 分 間熱処理した。その後、15 µm だけ空洞表面を電解 研磨した。この結果、図に示すように Q 値は 15 MV/m,2K で通常のプロセスに比べて約 1.5 倍高く なった。ただし、それ以上の加速勾配でクエンチが 起きたので、最適な窒素ドーピングのパラメータを 調べて、達成可能な加速勾配や Q 値をさらに改善す ることが求められる。



Figure 9: Comparison of Q-values between normal processing and nitrogen doping treatment.

4.2 電子ビームエネルギーの低減

電子ビームエネルギーを下げるとより少ない加速 空洞の数ですむので、光源の長さは短くなる。一方、 EUV 光の波長を 13.5 nm に合わせるために、エネル ギー減少分だけアンジュレータの磁場周期を短くす る必要がある。アンジュレータを小ギャップ可能な 真空封止アンジュレータ(IVU)あるいは窒素温度ま で冷却してさらに磁場を高めるクライオアンジュ レータ(CPMU)にして達成可能な磁場周期とそれに よるビームエネルギーの低減、さらにはEUV出力の 変化を評価した。簡単のためにTable1のパラメータ を仮定し、アンジュレータも円偏光型ではなく直線 偏光型とした。

Table 1: Beam Parameters for the Calculation

Energy spread	0.1 %
Bunch charge	60 pC
Bunch length	100 fs
Peak current	600 A
Average current	9.75 mA
Normalized emittance	1 mm·mrad
Betatron function	5 m



Figure 10: Calculated electron beam energy (left) and average FEL output power (right) as a function of the undulator K-value.

日立金属製の磁石 NMX-S38EH[19]を用いた IVUと 同じく日立金属製の NMX-68CU[20]を 100K まで冷 却して用いた CPMU についてギャップ 5 mm, 6 mm で得られる K 値(周期 18mm)から 13.5 nm の EUV 光を出す電子ビームのエネルギーを計算して Fig. 10

PASJ2018 WEP128

の左のグラフに示す。これをもとに Table 1 のパラ メータから FEL 出力を 1 次元の FEL 計算式[21]で評 価した結果が Fig. 10 の右のグラフになる。現在の 800 MeV の場合に比べて、ビームエネルギーは IVU や CPMUによって下がるが、それ以上に FEL 出力が 下がっていることがわかる。従って、ビームエネル ギーを下げることは得策ではないと言える。

4.3 2重ループ構造

Figure 11a,11b に 2 つのタイプの 2 重ループ構造を 示す。Type A では、ビームは同じ主空洞で2回加速 されるので、主リニアックの長さ(空洞の数)が半 分で済むことになる。ただ、2回ビームが通過する ので空洞内の平均ビーム電流は2倍になって、2倍 の高次モード(HOM)パワーにも対応できる HOM 減 衰機構が必要である。Type B は主リニアックを2つ に分けることで実効的に光源の長さを短くしている。 この場合、空洞の数は同じで空洞内での平均電流や HOM パワーも1ループの場合と変わらない。どちら の場合でも構造は複雑にはなるが、光源サイズを縮 小することが可能である。ただ、アーク部の増加や 接合部の追加によってコヒーレント放射(CSR)など の影響で電子ビームの質の劣化やそれによるEUV出 力の低下が起こらないかをシミュレーションを含む 設計研究によって評価する必要はある。



Figure 11: Schematic view of two types of double-loop configuration, (a) Type A and (b) Type B.

5. まとめ

ERL-FEL を用いた高出力 EUV 光源は将来必要と される1kW 級の EUV 出力を多数の半導体露光装置 に供給する画期的な光源になりうる。それを実現す るために EUV-FEL 光源産業化研究会が設立され、 この研究会を核として光源の産業化に向けて種々の 活動が行われている。

産業化に向けては光源及び関連する装置に対して いくつかの要求や課題があり、それに対する検討や 必要な開発が行われている。ここでは、稼働率と光 源サイズの改善に関する検討・開発・課題を示した。 高い稼働率の確保には、電子銃カソードの準備・交 換作業の遠隔制御、超伝導空洞のトリップ率の改善 や電界放出のその場回復方法の開発、冗長システム の設計などが重要になる。カソードの準備・交換の 遠隔制御は技術的に大きな問題はなく、超伝導空洞 のトリップ率も cERL の運転から深刻なものではな い。電界放出抑制のためにパルスプロセッシングが 利用されているが、別の方法も試して比較したい。 光源サイズの縮小のためには、加速空洞の高加速勾 配化や ERL の2重ループ構造化が改善策になる。前 者では、空洞やクライオモジュールの清浄な組み立 て技術や窒素ドーピング技術の開発が進められてい る。後者は、2 重ループ構造の設計研究を進めるこ とが課題になる。ビームエネルギーの低減はEUV出 力の顕著な低下をもたらすのでサイズの縮小には有 効ではない。

謝辞

KEK の山本将博氏には電子銃カソード準備・交換 システム、KEK の羽入勇氏には EUV-FEL 光源産業化 研究会の情報や図を提供していただきました。この 場を借りて感謝いたします。

参考文献

- Y. Borodovsky, "Moore's Law At and Beyond 5nm", SPIE Advanced Lithography 2018, February 26, 2018, San Jose, CA, USA.
- [2] E. Hosler *et al.*, Proc. of SPIE 9422, Extreme Ultraviolet (EUV) Lithography VI, 94220D (March 13, 2015).
- [3] M. Akemoto et al., Nucl. Instrum. Methods A877 (2018) 197.
- [4] N. Nakamura *et al.*, Proc. of ERL2015, Stony Brook, NY, USA, June 7-12, 2015, pp.4-9.
- [5] T. Miyajima *et al.*, Proc. of the 12th Annual Meeting of Particle Accelerator Society of Japan, 2015, pp.247-250.
- [6] R. Kato, Proc. of 2016 EUVL Workshop, Berkley, CA, USA, June 13-16, 2016, S43.
- [7] H. Kawata, Proc. of 2016 Source Workshop, Amsterdam, Netherland, November 7-9, 2016, S62.
- [8] N. Nakamura *et al.*, Journal of Physics: Conference Series 874 (2017) 012013.
- [9] http://pfwww.kek.jp/PEARL/EUV-FEL_Workshop/
- [10] http://pfwww.kek.jp/PEARL/EUV-FEL_Workshop2/
- [11]M. Yamamoto *et al.*, Proc. of ERL2013, Novosibirsk, Russia, September 9-13, 2013, pp.28-31.
- [12]K. Umemori *et al.*, Proc. of SRF2017, Lanzhou, China, July17-21, 2017, pp.736-740.
- [13] E. Kako et al., Proc. of SRF2017, Lanzhou, China, July 17-21, 2017, pp.289-293.
- [14] H. Sakai *et al.*, Proc. of SRF2015, Whistler, Canada, September 13-18, 2015, pp.1019-1023.
- [15] M. Doleans et al., Nucl. Instrum. Methods A 812 (2016) 50.
- [16] H. Sakai et al., these proceedings, THP111.
- [17] K. Umemori *et al.*, Proc. of SRF2017, Lanzhou, China, July 17-21, 2017, pp.736-740.
- [18] T. Konomi *et al.*, Proc. of SRF2017, Lanzhou, China, July 17-21, 2017, pp.775-778.
- [19] https://www.hitachimetals.com/materials-products/ permanent-magnets/documents/ Permanent_Magnets.pdf
- [20] T. Kohda (NEOMAX ENGINEERING Co., Ltd.), private communication.
- [21] K. J. Kim and M. Xie, Nucl. Instrum. Methods A 331 (1993) 359.