非常に小さいモーメンタムコンパクション因子を持つ蓄積リングにおける 横方向ビーム不安定性の解析的研究

ANALYTICAL STUDY OF TRANSVERSE BEAM INSTABILITIES IN A STORAGE RING WITH A VERY LOW MOMENTUM COMPACTION FACTOR

中村典雄#,A)

Norio Nakamura^{#, A)}

^{A)} High Energy Accelerator Research Organization

Abstract

I analytically study transverse beam instabilities in the PF-HLS ring with a very low momentum compaction factor of 3.24×10^{-5} . A broad-band resonator model with the resonant frequency of 30 GHz and shunt impedance of 1 M Ω for the quality factor of 1 is used as the vertical impedance of the storage ring. Calculations by MOSES have shown that the threshold bunch current for the transverse mode-coupling instability of the PF-HLS ring is ~0.073 mA and much lower than that of the NSLS-II ring, mainly because of the lower synchrotron tune and the shorter bunch length. However, the growth rates of the head-tail instability modes are rapidly reduced as the vertical chromaticity ξ_y increases from 0 and the maximum growth rate becomes below the radiation damping rate at $\xi_y = 6$ for $0 \le I_b \le 12$ mA, because the bunch frequency spectrum drastically changes due to the very low momentum compaction factor. It is also shown that increase of the bunch length significantly reduces the chromaticity required for stabilizing the head-tail oscillations.

1. はじめに

KEK では次期光源として PF-HLS 光源 (HLS: Hybrid Light Source)[1,2]を設計検討している。PF-HLSでは、蓄 積リング内を周回している電子ビームからの放射光及び 超伝導リニアックから入射される極短電子バンチを持つ ビームからの放射光という複数の放射光ビームの同時利 用を行うことを計画している。そのために、PF-HLS リング は入射される極短バンチが通過するリング内でバンチ長 を極力維持できるように非常に小さいモーメンタムコンパ クション因子を持っている。このような小さいモーメンタム コンパクション因子を持つ蓄積リングでは通常のリングと 比べて横方向ビーム不安定性の電流閾値は低くなる傾 向にある。加えて、PF-HLS リングでは単純な多バンチ運 転だけでなく、大電流孤立バンチと多バンチとを組み合 わせるハイブリッド運転も求められている。本発表では、 PF-HLS リングでの横方向ビーム不安定性について解析 的な方法を使って研究した結果について報告する。クロ マティシティやバンチ長などの影響とそれらによる横方向 ビーム不安定性の抑制効果についても述べる。

2. PF-HLS リングとインピーダンスモデル

2.1 PF-HLS リング

次期放射光源として設計検討されている PF-HLS リン グのパラメータを Table 1 に、そのラティス構造を Fig. 1 に 示す。 PF-HLS リングでは、エネルギーを 2.5 GeV と 5 GeV で切り替え可能とし、 2.5 GeV ではリングに蓄積さ れている電子バンチ(SR ビームと呼ぶ)からの放射光だ けでなく、超伝導リニアックからの電子バンチ(SP ビーム と呼ぶ)が発生する極短放射光パルスの同時利用を行う ことが検討されている。また、蓄積ビームでは単純なマル チバンチ(MB)モードだけでなく、孤立バンチとマルチバ ンチを同時利用するハイブリッド(HB)モードでの運転も 要求されている。リングの周回周波数 foは 400 kHz で、 バケット数は最大で 1250 になる。目標とする蓄積電流 500 mA では 1250 バンチに均等に蓄積するとしてバンチ 電流は 0.4 mA (バンチ電荷 1 nC 相当)になる。HB モー ドでは最大で 12 mA (30 nC)の孤立バンチの実現を目 標とする。

Table 1: Parameters of PF-HLS Ring

Parameter	Value	
Energy [GeV]	2.5	5
Circumference [m]	749.5	
Lattice	Double DDBA/ 8BA(modified)	
RF voltage [MV]	1.6	6.5
RF bucket height [%]	8.93	7.76
Momentum compaction factor	3.24 × 10 ⁻⁵	
Betatron tune ν_x/ν_y	47.865/16.655	
Radiation dumping time x/y/z [ms]	25.9/56.2/ 67.5	3.24/7.03/ 8.44
Beam current [mA]	500	200
Natural emittance [nm rad]	0.208	0.832
Energy spread	7.417×10^{-4}	1.48×10^{-3}
Natural bunch length [ps]	4.72	7.21

[#] norio.nakamura@kek.jp



Figure 1: Lattice structure of the PF-HLS ring

既に述べたように、超伝導リニアックから入射される極 短バンチからの放射光パルスを利用するために、極短バ ンチが通過するリングのセルはバンチ長が極力伸びない ようにアイソクロナスセルになっている。従って、リング全 体で考えてモーメンタムコンパクション因子αは通常のリ ングと比べて1桁小さい。そのために、シンクロトロン チューンもバンチ長もαの平方根におよそ比例して小さく なり、横方向モードカップリング不安定性などの電流閾 値が低くなることが予想される。PF-HLSリングの検討に おいて横方向ビーム不安定性の事前の評価と対策が重 要である。

2.2 インピーダンスモデル

ビーム不安定性を評価するためには、インピーダンス を定量的に評価しておく必要がある。インピーダンスの 計算には真空ダクト等の詳細な構造が決まっている必要 があるが、現状ではそこまでの詳細設計はまだ完了して いない。そのため、同程度のアパーチャを持つ既存施設 のインピーダンスモデル、具体的には NSLS-II や Diamond Light Source の Broad-Band Resonator(BBR)モ デル[3-5]を参考にし、Q = 1 に対して共振周波数 $f_r =$ 30 GHz、垂直方向のシャントインピーダンス R_t がある場所の ベータトロン関数として $\beta_r = 5.22$ mを用いた。

3. 横方向ビーム不安定性の解析的研究

3.1 Vlasov 方程式による解析方法

ここでは、Vlasov 方程式による解析方法[6]を簡単に 紹介する。シングルバンチでは、前方のバンチが誘起す る電磁場(ウェーク場)が後方のバンチにキックを与える。 これを head-tail 効果と呼び、これによる横方向振動の増 大が head-tail 不安定性である。head-tail 不安定性では バンチの head と tail がクロマティシティに依存してシンク ロトロン振動を通して役割を入れ替わりながら横方向の 振動が増大する。クロマティシティがゼロの場合、横方向 振動の指数関数的な増大が起きる fast head-tail 不安定 性が起きるが、これは周波数領域で振動のモードカップ リングを伴うことから横方向モードカップリング不安定性 (TMCI: Transverse Mode-Coupling Instability)と呼ばれ る。このような横方向ビーム不安定性の振動の成長率や チューンは Vlasov 方程式を使って解析的に得ることが できる。ガウス分布形状を持つシングルバンチの場合、 次の複素数Ωに関する連立方程式を解くことで各振動 モードの周波数と成長率を得ることができる。

$$\det\left[\left(\frac{\Omega-\omega_{\beta}}{\omega_{s}}-l\right)\boldsymbol{I}-\boldsymbol{M}\right]=0$$
(1)

ここで、*M* は下記の要素を持つ行列で、*I* は単位行列で ある。

$$M_{kk\prime} = \frac{I_b \beta_t}{2\nu_s E/e} \sum_{p=-\infty}^{\infty} Z_t(\omega_p) g_{lk}(\omega_p - \omega_{\xi}) g_{lk\prime}(\omega_p - \omega_{\xi})$$
(2)

$$g_{lk}(\omega) = \frac{1}{\sqrt{2\pi k! (|l|+k)!}} \left(\frac{\omega \sigma_t}{\sqrt{2}}\right)^{|l|+2k} e^{-\frac{\omega^2 \sigma_t^2}{2}}$$
(3)

$$\omega_p = p\omega_0 + \omega_\beta + l\omega_s, \ \omega_\xi = \xi\omega_0/\alpha \tag{4}$$

Ωの実部は振動の角周波数、虚部は振動の成長率を表 す。ここで、ω, ω, ω, σ, E, I, α, Gt、周回角周波数、 ベータトロン角周波数、シンクロトロン角周波数、バンチ 長、ビームエネルギー、バンチ電流、モーメンタムコンパ クション因子、クロマティシティである。 $l \ge k$ は azimuthal mode number 及び radial mode number で、 $l=0,\pm 1,\pm 2,...,$ k=0,1,2,...である。

ここで非常に低電流における Eq. (1)の近似解を示す ことは、不安定性のパラメータの依存性を理解する上で 意味がある。1次の摂動解を求めると、1次のベータトロン 振動のチューンシフトムV_βと成長率 g^l_βは次のようになる。

$$\Delta \nu_{\beta}^{l} = -\frac{1}{2^{l}l!} \frac{I_{b}\beta_{t}}{4\pi(E/e)} \sum_{p=-\infty}^{\infty} \operatorname{Im}[Z_{t}(\omega_{p})] \{\sigma_{t}(\omega_{p}-\omega_{\xi})\}^{2l} e^{-(\omega_{p}-\omega_{\xi})^{2}\sigma_{t}^{2}}$$
(5)

$$g_{\beta}^{l} = -\frac{1}{2^{l}l!} \frac{I_{b}\omega_{0}\beta_{t}}{4\pi(E/e)} \sum_{p=-\infty}^{\infty} \operatorname{Re}[Z_{t}(\omega_{p})] \{\sigma_{t}(\omega_{p}-\omega_{\xi})\}^{2l} e^{-(\omega_{p}-\omega_{\xi})^{2}\sigma_{t}^{2}}$$
(6)

 ΔV_{β} はインピーダンスの虚部、 g_{β} は実部の関数で、両方 ともに I_b はもちろん *E*, β_y , σ_i に依存する。さらに、 ω_i を介 して α と ξ にも依存している。

3.2 MOSES による TMCI 電流閾値の計算

前節で述べた解析的な方法を使って実際の TMCI の 解析を MOSES[7]を使って行った。PF-HLS リング(E = 2.5 GeV, $\alpha = 3.24 \times 10^{-5}$, $\kappa = 0.00202$, $\beta_r = 5.22$ m)のバ ンチ長としては、RF 電圧 1.6 MV での自然バンチ長であ る 4.72 ps を考え、インピーダンスモデルとして 2.2 節で 述べた BBR モデル ($Q = 1, f_r = 30$ GHz, $R_t = 1$ MΩ)を仮 定した。Figure 2(a)(b)は、垂直方向のクロマティシティ $\xi_r = 0$ の場合に計算したΩの実部である振動の角周波数と 虚部である振動の成長率をシンクロトロン周波数で規格 化したものをそれぞれ示している。azimuthal mode number は l = 1, 0, -1, -2を radial mode number k = 0, 1, 2を考えている。Figure 2(a)からl = 0, -1 での 2 つのモー ドのチューンのカップリングによって横方向モードカップ リングが 0.073 mA 付近で起き、Fig. 2(b)のように成長率 が電流とともに急激に増大する結果となる。



Figure 2: (a) Tune shifts and growth rates of vertical betatron oscillations normalized by synchrotron tune v_s at $\xi_y = 0$ for $0 \le I_b \le 0.1$ mA. Transverse mode coupling instability occurs at $I_b = 0.073$ mA.

同じ700~800mの周長を持つNSLS-II(E=3.0 GeV, $\alpha = 3.70 \times 10^{-4}$, $v_s = 0.00940$, $\beta_y = 7.60$ m, $\sigma_t = 15$ ps) [3] で TMCI の電流閾値を評価した結果、1 桁以上大きく、 およそ 0.9 mA であることがわかった。この大きな閾値の 違いとして NSLS-II の vs が 0.0094 と PF-HLS リングの 0.00202 よりも4 倍以上大きいことが挙げられる。これは、 vsが小さいと Eq. (5)で表される l = 0 でのチューンシフト によってより低電流でい。だけ離れた 1=0,-1 の2 つの チューンが重なりやすくなることからも理解できる。また、 NSLS-II のバンチ長が 15 ps と PF-HLS リングの 4.72 ps より大きいことももう 1 つの理由である。例えば、PF-HLS リングのシンクロトロンチューンを 0.0094 とするだけで TMCIの電流閾値は0.34 mAに、バンチ長をNSLS-IIと 同じ15 ps にすることで 0.25 mA にそれぞれ増えることが MOSES の計算からわかった。バンチ内散乱(IBS)、 potential-well distortion、microwave instability、高調波 空洞の設置などによってバンチをある程度伸長できる可 能性はある一方で、小さなαに対して κを顕著に上げる ことは極めて難しい。蓄積電流値を上げる方法として、ク ロマティシティを上げることを次節で考える。

3.3 Head-tail 不安定性のクロマティシティ依存性

クロマティシティをゼロから正にして増やしていくことで シングルバンチの電流閾値を増やす手法はよく使われ ているが、PF-HLS リングではαが非常に小さいためにク ロマティシティの変化に対するωを介したバンチスペクト ルの変化が NSLS-II などの他のリングに比べて格段に 大きいことが期待される。それを利用することで head-tail 不安定性の電流閾値の大幅な改善ができる可能性があ る。そのために、PF-HLSリングでのhead-tail 不安定性の クロマティシティ依存性を調べた。バンチ長としては、自 然バンチ長である 4.72 ps をまずは考えた。MOSES によ る計算結果を Fig. 3 に示す。



Figure 3: Tune shifts and growth rates of the head-tail oscillations normalized by v_s with (a) $\xi_y = 0$ (b) $\xi_y = 2$ (c) $\xi_y = 4$ and (d) $\xi_y = 6$ for $0 \le I_b \le 12$ mA.

Figure 3 からわかるように、 $\xi_i & e^{ij} e$

αを1桁程度大きくして計算した場合には見られなかった。つまり、この原因はαが極めて小さいためにωξを介してバンチスペクトルに大きな変化が起こったためと結論される。これは、αが極めて小さい場合でも head-tail 不安定性の成長率をクロマティシティの調整によって抑制できる可能性があることを意味している。

3.4 Head-tail 不安定性へのバンチ伸長効果

次に、バンチ長を NSLS-II と同じ 15 ps に増やした場 合の MOSES による計算結果を Fig. 4 に示す。



Figure 4: Tune shifts and growth rates of the head-tail oscillations normalized by v_s with (a) $\xi_y = 0$, (b) $\xi_y = 1$, (c) $\xi_y = 2$ and (d) $\xi_y = 3$ for $0 \le I_b \le 12$ mA.

Figure 4 からわかるように、バンチ長 4.72 ps の場合と 同く、 ちを増やしていくと head-tail 不安定性の成長率が 小さくなっていく。ただし、この場合には ちょ= 2 で既に考慮した全ての振動モード (*l*=1,0,-1,-2、*k*=0,1,2)の成長率が放射減衰率を下回る。これは、バンチの周波数スペクトル分布がバンチ長の増加で狭くなって head-tail 不安定性の成長率がさらに抑制されて小さくなったものと

理解できる。

4. まとめ

PF-HLS リングではモーメンタムコンパクション因子 aが 非常に小さく、ビーム不安定性が通常リングよりも低電流 で起きやすい。また、通常の多バンチ運転だけでなく大 電流孤立バンチも含めたハイブリッド運転も求められて いる。PF-HLS リングの横方向インピーダンスを仮定して 横方向ビーム不安定性を解析的な方法を用いて評価し た結果、次のような研究成果と結論が得られた。

- 横方向モードカップリング不安定性の閾値は 0.073 mAで、NSLS-IIと比べると1桁以上低い。これは、αが小さいためにシンクロトロンチューン κが小さいこととバンチ長σ,が短いことが主な原因である。
- クロマティシティξ, をゼロから増やすことで head-tail 不安定性の成長率が急激に小さくなり、ξ, を 6 まで 増やすことで head-tail 振動(*l*=1,0,-1,-2,*k*=0,1, 2)の成長率をシングルバンチ電流 12 mA までは放 射減衰率以下に抑え込むことができた。これは、α が非常に小さいことで通常のリングに比べてより小 さなξ, でバンチ周波数スペクトルを大きく変化でき たためと考えられる。
- バンチ長を 4.72 ps から 15 ps まで伸長することに よってバンチ周波数スペクトル幅が狭くなり、headtail 不安定性を抑え込むためのらの値を顕著に下 げられることがわかった。
- 今後は、より高次の振動モードの影響を調べるとともに、シミュレーションや他のコードとの比較も行っていく。

謝辞

所属する軌道・電磁石グループを始めとして加速器六 系のメンバーとは次期光源打ち合わせや検討会を通し て有益な議論をさせていただきました。特に、山本尚人 氏にはこの研究に対して励ましと貴重な助言をいただき ました。この場を借りて感謝致します。

参考文献

- K. Harada *et al.*, "Conceptual design of the Hybrid Ring with superconducting linac", J. Synchrotron Rad. **29**, 118-124 (2022). doi:10.1117/12.813551
- [2] Photon Factory Hybrid Light Source(PF-HLS) Conceptual Design Report (CDR) ver. 1 (2024). https://www.euvlitho.com/2019/S1.pdf
- [3] S. Krinsky *et al.*, "Collective effects in the NSLS-II storage ring", Proceedings of PAC07, pp.1344-1346 (2007).
- [4] V. Smalk, G. Bassi, A. Blendnykh, and A. Khan, "Combined effect of chromaticity and feedback on transverse head-tail instability", Phys. Rev. Accel. Beams 24, 054401 (2021).
- [5] V. Smaluk, I. Martin, R. Fielder, and R. Bartolini, "Beambased model of broad-band impedance of the Diamond LightSource", Phys. Rev. ST Accel. Beams 18, 064401 (2015).
- [6] A. W. Chao, "Physics of collective beam instabilities in high energy accelerators", Wiley-Interscience Publication (1993).
- [7] Y. H. Chin, MOSES (MOde coupling Single-bunch instability in an Electron Storage ring). https://abci.kek.jp/moses.htm