PASJ2023 TUP03

# J-PARC MR のための横方向不安定性の記述に向けたシミュレーションの構築 STUDY ON SIMULATION CODE FOR TRANSVERSE INSTABILITIES FOR THE J-PARC MR

吉村 宣倖 \*<sup>A)</sup>, 外山 毅 <sup>B)</sup>, 菖蒲田 義博 <sup>C)</sup>, 中村 剛 <sup>B)</sup>, 大見 和史 <sup>B)</sup>, 小林 愛音 <sup>B)</sup>, 岡田 雅之 <sup>B)</sup>, 佐藤 洋一 <sup>B)</sup>, 中家 剛 <sup>A)</sup>

Nobuyuki Yoshimura \* <sup>A)</sup>, Takeshi Toyama <sup>B)</sup>, Yoshihiro Shobuda <sup>C)</sup>, Takeshi Nakamura <sup>B)</sup>,

Kazuhito Ohmi <sup>B)</sup>, Aine Kobayashi <sup>B)</sup>, Masashi Okada <sup>B)</sup>, Yoichi Sato <sup>B)</sup>, Tsuyoshi Nakaya <sup>A)</sup>,

<sup>A)</sup> Kyoto University, <sup>B)</sup> KEK, <sup>C)</sup> JAEA

# Abstract

The J-PARC main ring (MR) will be increased to 1.3 MW. To cope with the increase in beam intensity, the intra-bunch feedback system (IBFB) needs to be upgraded to handle higher frequencies up to about 200 MHz. To evaluate the performance and understand the optimal parameters after this upgrade, we are developing a particle tracking simulation that includes the necessary components. The recoherence period induced by chromaticity between tracking simulations and experiments are compared and it cannot be discribed by the simple simulations, and we investigate what mechanisms explain this result. The shift of synchrotron tune caused by longitudinal wakes using tracking simulations are calculated and it find that introducing the effect of longitudinal wakes only does not explain the recoherence period in the experimental results.

## 1. はじめに

J-PARC MR では、主電磁石電源のアップグレード [1, 2] の結果、MR 繰り返し周期の短縮 (2.48 s から 1.36 s) に 成功し、2023 年にビームパワー 760 kW を達成した [3]。 この達成には、横方向ビーム不安定性を抑制するフィー ドバックダンパー [4,5] とその適切な調整が必要不可欠 になっている。

さらなるビームパワー (1.3 MW) で陽子ビームを安 定に供給し、ビーム強度に依存した (横方向) 不安定性 が増加することによるビームロスを低減するために、 フィードバックシステムの対応周波数を 100 MHz から 200 MHz に増やすアップグレードが進行中である [6]。

しかし、大強度化後の不安定性をフィードバックによ り十分に抑制できるかどうかを定量的に評価する必要が ある。大強度化に伴いフィードバックが抑えるべき横方 向不安定性を考察し、またフィードバックシステムの動 作過程を定量的に理解して適切な設定方法を見出した上 で、バンチ内フィードバックシステム (IBFB) アップグ レード後の性能予測を行うことを目標としている。

このために、マクロ粒子数 10<sup>4</sup> ~ 10<sup>6</sup> 程度で縦 1 次 元横 1 次元方向にそれぞれの粒子をトラッキングする シミュレーションを開発した。クロマティシティによる ヘッドテール効果によってバンチ内振動周波数が変化し 振幅変調が発生するが、開発したシミュレーションを用 いた予測に対して J-PARC MR の実験において異なる挙 動が観測された。この原因を特定しシミュレーションに 反映するため、ここでは縦ウェイクの効果を加えた場合 の検討結果を報告する。

# クロマティシティによるヘッドテール効果

2.1 バンチ内振動周波数の変化と振幅変調

低周波に対するフィードバック機器の性能評価は、リ ング入射時に横方向にオフセット誤差を起こした場合 のダンピングレートによって評価することができる[7]。 しかしフィードバックシステムによるダンピングがない 場合にも、チューンスプレッドによってベータトロン位 相差が発生することにより、デコヒーレンスと呼ばれる 横方向ビーム重心のダンピングが発生する[8]。

クロマティシティ  $\xi = \frac{\Delta \nu}{\frac{d\nu}{p}}$ のみによってチューンシ フトが発生する場合を考える。2 粒子 (1,2) がそれぞれ  $\left(z, \frac{d\nu}{p}\right)_{1,2} = (\pm \hat{z}, 0)$ にいてベータトロン位相差が 0 で ある場合、シンクロトロンの半周期後 ( $N = \frac{N_s}{2}$ ターン) に  $\left(z, \frac{d\nu}{p}\right)_{1,2} = (\mp \hat{z}, 0)$ にいる 2 つの粒子のベータトロ ン位相はヘッドテール位相  $\chi = \frac{2\pi\xi\hat{z}}{\eta C}$ を用いて  $\pm 2\chi$  と書 くことができ [9]、この時のバンチ内振動の周波数は、

$$f = f_0 \frac{C}{2\hat{z}} 4\chi = 2f_0 \frac{\xi}{\eta} \tag{1}$$

であり、*2* によらず、*ξ* に比例する。また、粒子数が多い場合、位相拡がりが最大となることで横方向ビーム重心の振幅は小さくなりデコヒーレンスを起こす。

そして、シンクロトロン運動が1周 ( $N = N_s タ - \nu$ ) し、 $\left(z, \frac{dp}{p}\right)_{1,2} = (\pm \hat{z}, 0)$ となると、全ての粒子のベータ トロン位相差が0となることで横方向ビーム重心の振幅 が初期状態に戻る。この過程はリコヒーレンスと呼ばれ る。この現象がシンクロトロン周期で交互に発生するこ とで、横方向ビーム重心はターン数 N に対して Eq. (2) で周期的に振幅変調を起こす [8](Fig. 1)。

<sup>\*</sup> yoshimura.nobuyuki.76w@st.kyoto-u.ac.jp, nyoshimu@post.kek.jp

Proceedings of the 20th Annual Meeting of Particle Accelerator Society of Japan August 29 - September 1, 2023, Funabashi



Figure 1: The envelope of the average of the transverse beam position in the bunch calculated by Eq. (2);  $\xi = -1$  (bleck),  $\xi = -2$  (red),  $\xi = -3$  (blue), and  $\xi = -7.9$  (green).

2.2 トラッキングシミュレーションの予測

クロマティシティによるチューンスプレッドのみを 考慮し、ウェイク場や空間電荷効果は考えない場合のト ラッキングシミュレーション (横 1 次元縦 1 次元)を行っ た。シンクロトロンチューン  $\nu_s = 1/420 = 0.00238$ 、縦 方向位相空間はガウシアン分布、横方向位相空間はガウ シアン分布である。Figure 2 は、ターン毎のバンチ重心  $x = \frac{1}{N} \sum_{i=0}^{N} x_i$ の振幅である。Figure 3 は、ターン毎のダ イポールモーメント  $\Delta(z) = \Sigma \lambda x$ のバンチ内振動の周波 数であり、シンクロトロン周期で振幅と周波数の変化を 繰り返す様子が確認できる。



Figure 2: The envelope of the average of the transverse beam position in the bunch from the tracking simulation;  $\xi = -1$  (bleck),  $\xi = -2$  (red),  $\xi = -3$  (blue), and  $\xi = -7.9$  (green).



Figure 3: Frequency components of the beam position obtained from the tracking simulation for  $\xi = -7.9$ .

2.3 実験条件

2023 年 2 月 25,28 日に、エネルギー 3 GeV、繰り返し 周期 1.36 s、ビーム強度  $N_B = 2.4, 4.2, 8.6 \times 10^{12}$  ppb、 バンチ数 1、IBFB なしの条件下でビーム試験を行っ た。主なビームパラメータは、バンチ長約 50 m、チュー ン  $(\nu_x, \nu_y) = (21.35, 21.45)$ 、クロマティシティ  $\xi_x = (-1.5, -7.9, -12.5)$ ,  $\xi_y = -15$  である。RF 電圧は基本 波 263 kV、二倍高調波は入れておらず、シンクロトロン チューン  $\nu_s = 1/420 = 0.00238$ 、スリッページファク ター  $\eta = -0.0578$  である。入射セプタムを調整するこ とにより、バンチを水平方向に 5 mm 程度ずらして入射 させ [10]、ビーム位置モニター [11] を使ってクロマティ シティ  $\xi$  によるバンチ内振動を観測した。スタディした ビーム強度においてはインスタビリティによるビームロ スは発生していない。

2.4 解析手法

ターン毎のビーム位置モニターの出力はオシロスコー プ Lecroy HDO (6104MS) で 500MHz で読み出された。 BPM 出力 (差信号  $\Delta(z) = BPM_+(z) - BPM_-(z)$ ,和信 号  $\Sigma(z) = BPM_+(z) + BPM_-(z)$ )を用いて、ダイポー ルモーメントは  $\int_{z_-}^{z} \Delta(z')$ , バンチ電流は  $\int_{z_-}^{z} \Sigma(z')$  と表 される。 $\xi = -7.9$ における差信号の出力例を Fig. 4 に示 す。また、ビーム重心位置は  $x(z) = 46 \times \frac{\int_{z_-}^{z} \Delta(z')}{\int_{z_-}^{z} \Sigma(z')}$ [mm] として表されるが、バンチ電流が小さい z 領域において は誤差により値が安定しないことから、バンチ電流に閾 値を設けて限定したバンチ領域の中で有効とする。



(a) turn=1250( $\sim 0.68$  ms after injec-(b) turn=2500( $\sim 1.4$  ms after injection) tion)

Figure 4: The difference signal  $\Delta(z) = BPM_+(z) - BPM_-(z)$  obtained by the beam position monitor.

#### 2.5 実験結果

バンチ内振動周波数について、 $\xi = -12.5$ におい て 80 MHz 程度、 $\xi = -7.9$ において 60 MHz 程度、  $\xi = -1.5$ において 20 MHz 以下であった。理論・トラッ キングシミュレーションでの予想は $\xi = -12.5$ において 80 MHz、 $\xi = -7.9$ において 50 MHz、 $\xi = -1.5$ におい て 9.6 MHz であり、おおよそ同じ値であると言える。

しかし Fig. 5 のように低周波高周波間での遷移に要す る時間 (振幅変調周期) は 2000 ~ 2500 ターン程度であ り、 $\nu = 0.0004 ~ 0.0005$ 相当である。シミュレーショ ンにおけるシンクロトロン周期からの予測より 5 倍程度 長くなっていることが観測された。低周波が多い時間に おいては Fig. 6 のように 2000 ~ 3000 ターンにおいて重 心振動の振幅が大きくなっていることがわかる。

この原因は縦横ウェイク場、空間電荷効果、電磁石電 源リップル等が考えられている。次章で縦ウェイクによ るシンクロトロンチューンシフトの見積もりを行った。



Figure 5: Frequency component of the dipole moment signal  $\int_{z_{-}}^{z} \Delta(z') = \int_{z_{-}}^{z} (BPM_{+}(z) - BPM_{-}(z))$  for each turn.



Figure 6: Average of the beam position in the bunch for each turn for  $\xi = -7.9$ .

# 3. 縦ウェイクによるシンクロトロンチュー ンシフト

## 3.1 トラッキングシミュレーションの構成

J-PARC MR と検証のため SPring-8 それぞれのパラ メータを用いて縦方向シンクロトロン運動、縦方向ウェ イク、横方向ベータトロン振動、横方向クロマティシ ティチューンシフトを考慮したトラッキングシミュレー ションを開発した。ウェイク場の計算には PIC(Particle in Cell) 法を用いて事前に計算したウェイクポテンシャ ルの重ね合わせで表現した。バンチ数は1つであり、 ウェイクはバンチ内のみで働き、マルチターンウェイク は考慮しない。 $\Delta z$  に source 粒子がある場合、この電荷 は  $\sigma_{mesh}$  の 3 点のメッシュ上に shape 関数  $S_0, S_1, S_2$  の 割合でその和は常に一定となるように振り分けられる。

$$S(\frac{\Delta z}{\sigma_{\rm mesh}}) = \begin{cases} S_0 = \frac{1}{2} \left( |\frac{\Delta z}{\sigma_{\rm mesh}} + 1| - \frac{3}{2} \right)^2 \\ S_1 = -\left(\frac{\Delta z}{\sigma_{\rm mesh}}\right)^2 + \frac{3}{4} \\ S_2 = \frac{1}{2} \left( |\frac{\Delta z}{\sigma_{\rm mesh}} - 1| - \frac{3}{2} \right)^2 \end{cases}$$
(3)

縱方向運動項 (J-PARC MR)

$$z_{n+1} = z_n - \eta C \frac{dp}{p_n} \tag{4}$$

$$\frac{dp}{p}_{n+1} = \frac{dp}{p}_n - \frac{V_{rf}}{E} \sin\left(\frac{hz_{n+1}}{R}\right)$$
(5)

縱方向運動項 (SPring-8)

$$\phi_s = \pi - \sin^{-1} \left( \frac{U_0}{Vrf} \right) \tag{6}$$

$$z_{n+1} = z_n - \alpha C \frac{\Delta E}{E_n} \tag{7}$$

$$\frac{\Delta E}{E}_{n+1} = \frac{\Delta E}{E}_n - \frac{V_{rf}}{E} \left( \sin\left(\phi_s - \frac{hz_{n+1}}{R}\right) - \sin\phi_s \right)$$
(8)

横方向運動項

$$\phi_n = 2\pi \left( \nu_x + \xi_x \frac{dp}{p}_n \right) \tag{9}$$

$$x_{n+1} = \cos\phi_n x_n - \beta_x \sin\phi_n x'_n \tag{10}$$

$$x'_{n+1} = \frac{1}{\beta_x} \sin \phi_n x_n + \cos \phi_n x'_n \tag{11}$$

縦ウェイク場項

$$\Delta \frac{dp}{p} = -\frac{1}{E} kick_z(z_n) = -\frac{1}{E} \Sigma_j \lambda_n(z_j) W_{L0}(z_j - z_n)$$
(12)

初期条件は縦横方向共にガウシアン分布であり、J-PARC MR では縦方向  $\sigma_z = 10 \text{ m}, \sigma_{\frac{\Delta E}{E}} = 0.16 \%$ 、横方 向  $\sigma_x = 10 \text{ mm}, \sigma_{x'} = 0.9 \text{ mrad}$ であり、SPring-8 では縦 方向  $\sigma_z = 4 \text{ mm}, \sigma_{\frac{\Delta E}{E}} = 0.12 \%$ 、横方向  $\sigma_x = 0.5 \text{ mm}, \sigma_{x'} = 0.05 \text{ mrad}$ である。

また特に SPring-8 では以下の放射平衡項が追加され、 シンクロトロン位相周りでの平衡状態をつくる。 縦方向

$$\Delta \frac{\Delta E}{E} = -2\frac{U_0}{E}\frac{\Delta E}{E} + \sqrt{4\frac{U_0}{E}\frac{\Delta E}{E}}\sigma_{\frac{\Delta E}{E}}u_i \qquad (13)$$

横方向

$$\Delta x' = -\frac{U_0}{E}x' + \frac{1}{\sqrt{\beta_x}}\sqrt{2\frac{U_0}{E}\epsilon_0}v_i\cos(2\pi w_i) \qquad (14)$$

$$\Delta x = \sqrt{\beta_x} \sqrt{2 \frac{U_0}{E} \epsilon_0} v_i \sin(2\pi w_i)$$
(15)

 $u_i, v_i$ はガウシアンランダム数、 $w_i$ は 0 ~ 1 の一様乱 数であり、定数は平衡エネルギースプレッド量  $\sigma_{\frac{\Delta E}{E}} = 0.10\%$ 、平衡エミッタンス量  $\epsilon_0 = 2.4 \times 10^{-5}$ である。

### 3.2 ウェイクポテンシャルが影響を及ぼす場合のシン クロトロンチューンの計算

バンチ密度が時間によらず、安定して同じ形状を取り 続ける場合、各マクロパーティクルにおける縦ウェイク を考慮した縦方向不変量は以下の式で表される。

$$H(\phi,\delta) = \frac{1}{2} \left(\frac{h\eta}{R}\right)^2 \left(\frac{dp}{p}\right)^2 + U'(\phi) \qquad (16)$$

$$U'(\phi) = U(\phi) - \frac{h\eta}{2\pi R^2 E} \int d\phi'' \int d\phi' \rho(\phi') W_{L0}(\phi'' - \phi')$$
$$= U(\phi) - \frac{h\eta}{2\pi R^2 E} \int_{-\infty}^{\phi} d\phi' kick_z(\phi')$$
SPring 8 (17)

SPring-8

$$U(\phi) = \frac{h\eta e V_0}{2\pi R^2 E} (\cos\phi - \cos\phi_s + (\phi - \phi_s)\sin\phi_s)$$
$$(\phi = \phi_s - \frac{hz}{R})$$

J-PARC MR

$$U(\phi) = \frac{h\eta eV_0}{2\pi R^2 E} (\cos \phi - 1), (\phi = \frac{hz}{R})$$
(19)

 $\overline{R}$ (18)

バンチ密度  $\rho(\phi)$  は Haissinski equation の解であるが、 一般のウェイク源で見積もりを行うためトラッキングシ ミュレーションの縦方向分布を用いることで、SPring-8 における縦ウェイク (Fig. 7) を考慮したポテンシャルの 計算を行った (Fig. 8)。そしてシンクロトロンチューン は以下のように計算できる。

$$\nu(H_0) = 2\pi R \left[ \oint \frac{d\phi}{2\sqrt{H_0 - U'(\phi)}} \right]^{-1}$$
(20)



Figure 7: Longitudinal wake potential at SPring-8,  $\sigma_{\rm mesh} = 0.001 \, {\rm m}.$ 

そして各マクロパーティクルがシンクロトロン運動し て φ<sub>s</sub> の周囲を 1 周する周期を直接数えシンクロトロン チューンにした値の2次元ヒストグラムと、Eq. (20)を 用いて直接計算したシンクロトロンチューンと比較し た (Fig. 9)。SPring-8 では放射項の影響で  $\frac{\Delta E}{E}$  が 0 クロ スするタイミングが変動するためチューン分布は広がる が、計算値とトラッキング結果は近い。*v<sub>s</sub>* > 0.01 の分 布は放射項によりシンクロトロン周期のおよそ半分の時 間で0クロスする粒子に対応し、ν<sub>s</sub> < 0.004 の分布は放 射項によりシンクロトロン周期以上の時間にわたり0ク ロスしない粒子に対応すると考えられる。



Figure 8: Potential  $U'(\phi)$  considered the longitudinal wake effects; 0mA (black), 1mA (red), and 10mA (blue).



(a) current is  $1 \text{ mA} = 3 \times 10^{10}$  parti-(b) current is  $10 \text{ mA} = 3 \times 10^{11}$  particle cle

Figure 9: 2D histograms of synchrotron period of the tracking simulation and synchrotron tune  $\nu_s$  calculated by Eq. (20) from the potential (red line) when longitudinal wake is considered at SPring-8.

#### 3.3 SPring-8 における検証

トラッキングシミュレーションの妥当性を確認するた め、SPring-8 トラッキングシミュレーション [12] との 比較を行った。バンチ電流が増加して平衡状態になった 後に横方向キックを加え、励起したビーム重心を FFT し た後、チューンのサイドバンドを比較した。電荷に依存 してインコヒーレントシンクロトロンチューンが変動し てクロマティシティとによる振幅変調周期が変動する。 それぞれのシミュレーションに置けるビーム重心位置を Fig. 10 に示す。SPring-8 シミュレーションと作成した シミュレーションを比較して同程度のチューンシフトで あることがわかる (Fig. 11)。しかし、高いビーム電流に おいてコヒーレントシンクロトロンチューンに対応する と思われるピークが見えておりこの解釈については検討 中である。



Figure 10: Position after the transverse kick for  $\xi = 6$  at SPring-8 when the current is  $5 \text{ mA}(= 1.5 \times 10^{11} \text{ particle})$ .

#### 3.4 J-PARC MR 縦方向抵抗性壁ウェイク

J-PARC MR において最も大きなインピーダンス 源[13] である SUS チェンバーの抵抗性壁ウェイク G'(z) PASJ2023 TUP03

は以下で表される [14]。



(a) SPring-8 simulation [12]

(b) This simulation

Figure 11: Frequency componentposition after the transverse kick for  $\xi = 6$  at SPring-8.

$$G'(z) = \begin{cases} \frac{4Z_0 cL}{\pi b^2} \left( \frac{e^{\frac{z}{s_0}}}{3} \cos \frac{\sqrt{3}z}{s_0} - \frac{\sqrt{2}}{\pi} \int_0^\infty dx \frac{x^2 e^{x^2 \frac{z}{s_0}}}{x^6 + 8} \right) (z < 0) \\ 0 \quad (z > 0) \end{cases}$$
(21)

$$s_0 = \left(\frac{2b^2}{Z_0\sigma}\right)^{\frac{1}{3}} \tag{22}$$

mathematica を用いてメッシュ幅を変えながら、J-PARC MR における縦方向抵抗性壁ウェイクについての 数値計算を行った [14]。作成したウェイクポテンシャル Fig. 12 に示す。





Figure 12: Longitudinal resistive-wall wake potential for PIC code;  $\sigma_{\rm mesh} = 2.72$  m (black),  $\sigma_{\rm mesh} = 5.44$  m (red),  $\sigma_{\rm mesh} = 1.36$  m (blue).

3.5 J-PARC MR におけるシンクロトロンチューンシ フト

作成した縦方向抵抗性壁ウェイクポテンシャルを用 いて J-PARC MR におけるトラッキングシミュレーショ ン ( $N_B = 3 \times 10^{14}$  ppb)を行い、前節と同様に各マクロ パーティクルがシンクロトロン運動する周期から直接計 算したシンクロトロンチューンとポテンシャル分布から の計算値を比較した。Figure 13 において縦方向抵抗性 壁ウェイク項のあり/なしを比較している。また、メッ シュ幅 ( $\sigma_{mesh} = 1.36, 2.72, 5.44$  m)を変えてもほぼ同 じチューン分布であった。しかし、このシンクロトロン チューン分布であった。しかし、このシンクロトロン チューン分布であった。しかし、このシンクロトロン チューン分布の.002 <  $\nu_s$  < 0.00245 からは、実験結果の 振幅変調周期から計算される  $\nu = 0.0005$ を説明しない ものであると考えられる。

### 4. 結論

J-PARC MR において、クロマティシティによる周波 数変動と振幅変調周期の観測を行い、振幅変調周期がシ ンクロトロン周期の5倍程度長いことが観測された。

この原因特定のため、縦ウェイク効果を考慮したト ラッキングシミュレーションの構築を行った。SPring-8



Figure 13: The plot obtained from the synchrotron period in the tracking simulation (blue, green point) and synchrotron tune  $\nu_s$  calculated from potential (red, black line) when longitudinal resistive-wall wake ( $\sigma_{\rm mesh} = 2.72$  m) is or is not considered and intensity is  $3 \times 10^{14}$  ppb at J-PARC MR.

のパラメータを用いて、作成したシミュレーションと SPring-8 シミュレーションとの振幅変調周期の比較を行 い、チューンシフトが同程度であることを確認した。そ して、J-PARC MR における縦方向抵抗性壁ウェイクに よるチューンシフトを計算し、これが振幅変調周期変動 の原因ではないことを確認した。

現在、空間電荷効果によるヘッドテールモード間の周 波数変動が原因かどうか調査を続けており、原因究明の 後にトラッキングシミュレーションにフィードバックシ ステムを組み込む予定である。

#### 謝辞

RF 操作と WCM 測定を田村文彦氏、杉山泰之氏、沖 田英史氏に協力していただきました。他にも実験や議論 に関わってくださった安居孝晃氏をはじめとする関係者 の皆様に感謝いたします。

本研究は JST 科学技術イノベーション創出に向けた大 学フェローシップ創設事業 JPMJFS2123 の支援を受けた ものです。

#### 参考文献

- [1] S. Igarashi, Prog. Theor. Exp. Phys., 2021, 033G01, (2021).
- [2] T. Koseki, IPAC2018, Vancouver, BC, Canada, p.966 (2018).
- [3] T. Yasui et al., IPAC2023, Venice, Italy (2023). https: //indico.jacow.org/event/41/contributions/ 624/contribution.pdf
- [4] T. Nakamura *et al.*, EPAC2004, Lucenree, Switzerland, p.2649 (2004).
- [5] K. Nakamura *et al.*, IPAC2014, Dresden, Germany, p.2786 (2014).
- [6] T. Toyama et al., PASJ2019, p.1130, (2019).
- [7] N. Yohsimura et al., PASJ2022, p.936 (2022).
- [8] I.Karpov et al., Phys. Rev. ST Accel. Beams 19, 124201 (2016).
- [9] Y. H. Chin, NA-PAC2013, Pasadena, CA, USA, p27 (2013).
- [10] T. Sugimoto *et al.*, IPAC14, Dresden, Germany, p.526 (2014).
- [11] K. Nakamura et al., PASJ2014, p.58 (2014).
- [12] T. Nakamura, EPAC96, Sitges, Spain, 1996.
- [13] Y. Shobuda, OHO2010, Ibaraki, KEK, (2010).
- [14] A. W. Chao "Physics of Collective Beam Instabilities in High Energy Accelerators".