# 重力双対を持つ2次元共形場理論における分離クエンチ

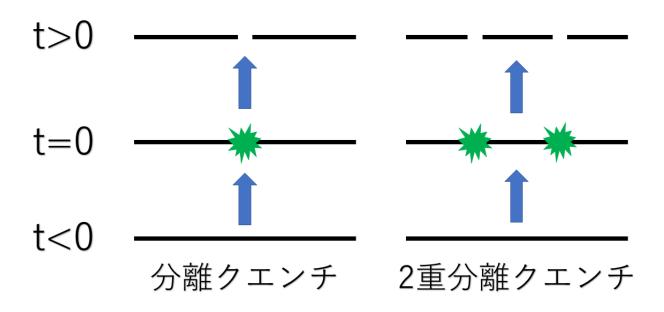
基礎物理学研究所 素粒子論研究室

#### 島地哲平

- ① 島地, T.Takayanagi, Z. Wei, *JHEP*, 2019.
- ② P.Caputa, T.Numasawa, 島地, T.Takayanagi, Z.Wei, *JHEP*, 2019. に基づく

#### 導入:分離クエンチとは?

- 1次元量子系の、ある点での相互作用を時刻 t=0 で瞬時に切ること
- 冷却原子気体を用いた実験 (M.Gring et al., Science 2012)



→ 孤立量子系の熱平衡化を実験的・理論的に調べること ができる

#### 内容

2次元共形場理論の真空を分離クエンチして、 エンタングルメントエントロピー(EE)の時間発展を 調べた

→臨界点上の量子系の熱平衡化の理解につながる

#### 結果

- ① 重力双対をもつ共形場理論での急速な緩和時間を確認した
- ② 反ドジッター時空の重力の効果を用いて、 EEについてのある不等式を予想した

#### 内容

2次元共形場理論の真空を分離クエンチして、 エンタングルメントエントロピー(EE)の時間発展を 調べた

→臨界点上の量子系の熱平衡化の理解につながる

#### 結果

- ① 重力双対をもつ共形場理論での急速な緩和時間を確認した
- ② 反ドジッター時空の重力の効果を用いて、 EEについてのある不等式を予想した

用語: エンタングルメントエントロピー(EE)とは?

$$\rho_A = \operatorname{tr}_B \rho$$

**EE**: 
$$S_A = -\operatorname{tr}_A(\rho_A \log \rho_A)$$

空間を2つの領域A,Bに分ける。全体の密度行列  $\rho$  を BでトレースしてできるAの密度行列  $\rho_A$  のエントロピーを エンタングルメントエントロピー(EE)という

- → 非平衡量子系でのエントロピーを定義する量
- → EEの下限を与える2-Renyiエントロピーを測る実験(R. Islam et al., Nature 2015)

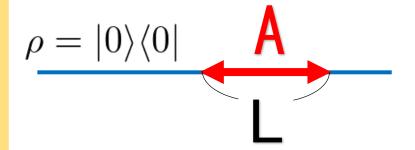
#### 用語: 2次元共形場理論(CFT)とは?

- ・空間1次元+時間1次元の、スケール不変な場の理論
  - → 臨界点上の1次元量子系を記述する
- ・中心電荷 c という、系の自由度を表すパラメータを持つ
  - 例) massless 自由ディラック場  $\rightarrow c=1$  臨界イジングモデル  $\rightarrow c=1/2$

#### 2次元CFTの真空のEE

$$S_A^{\text{vac}} = \frac{c}{3} \log \frac{L}{\epsilon}$$

(ε:UVカットオフ)



#### 用語: 重力双対をもつ2次元CFTとは?

3次元反ドジッター(AdS)時空上の場の物理量に一致する物理量をもつような、特殊なクラスの2次元CFTのこと

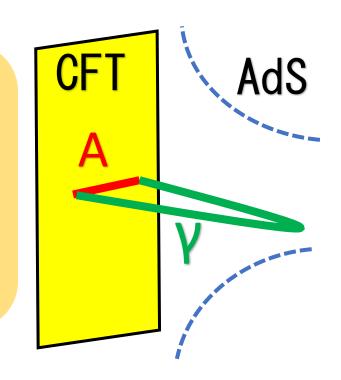
→cf. AdS/CFT対応

 $c \gg 1$  (必要条件)

#### 笠-高柳公式

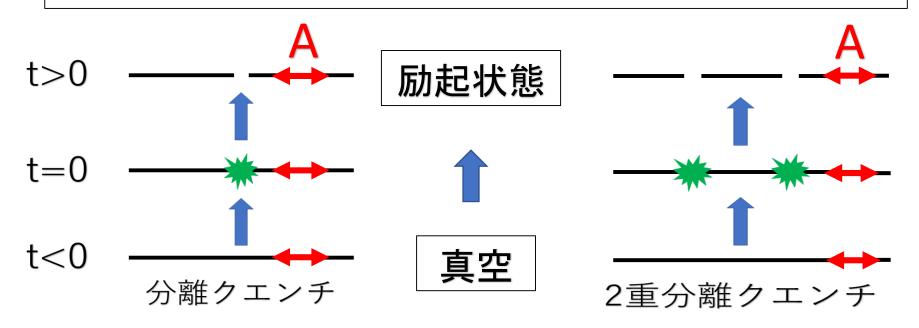
「重力双対をもつCFTの真空のEE = 測地線の長さ/4G」

$$S_A^{
m vac} = \frac{c}{3} \log \frac{L}{\epsilon} = \min \left( \frac{\gamma \mathcal{O} \xi \dot{z}}{4G} \right)$$



#### 内容

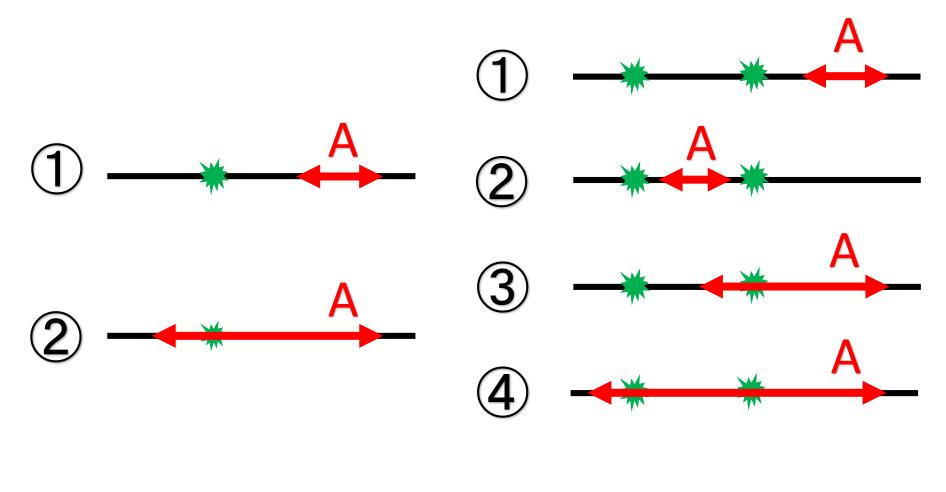
2次元共形場理論の真空を分離クエンチして、 エンタングルメントエントロピーの時間発展を 調べた



$$S_A^{\text{single}}(t) = \Delta S_A^{\text{single}}(t) + S_A^{\text{vac}}$$

$$S_A^{\text{double}}(t) = \Delta S_A^{\text{double}}(t) + S_A^{\text{vac}}$$

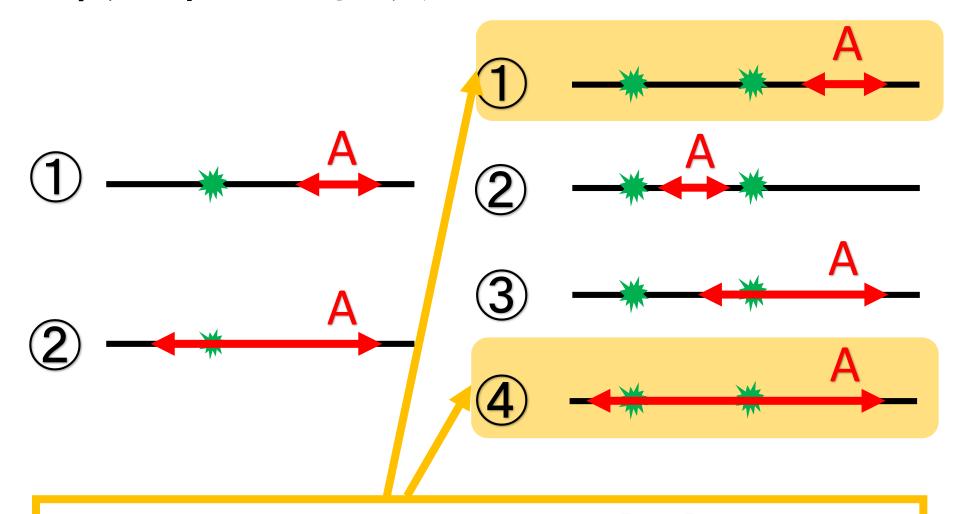
## 部分系Aの取り方



分離クエンチ

2重分離クエンチ

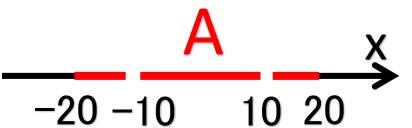
### 部分系Aの取り方



今回は特に、2重分離の①、④を考える

# ④の結果

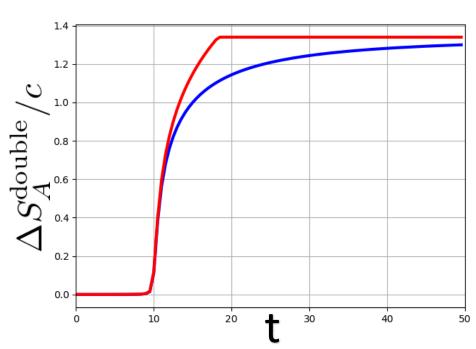
X = ±10で分離する2重分離 クエンチのA=[-20,20]でのEE



青線: massless自由ディラック場

赤線: 重力双対をもつCFT

→重力双対をもつCFTは ディラック場に比べて 急激に緩和する



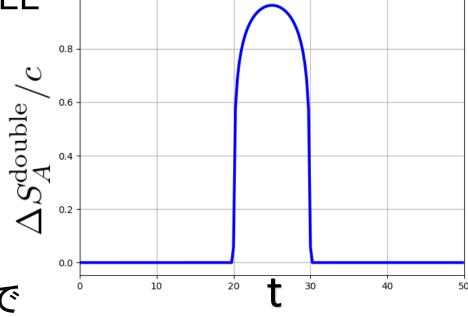
(cf.重力双対をもつCFTは最も強いカオス性をもつ (Maldacena,Shenker,Stanford, 2015))

# ①の結果

重力双対をもつCFT を X = ±10で分離する2重分離 クエンチのA = [30,40]でのEE

-10 10 30 40

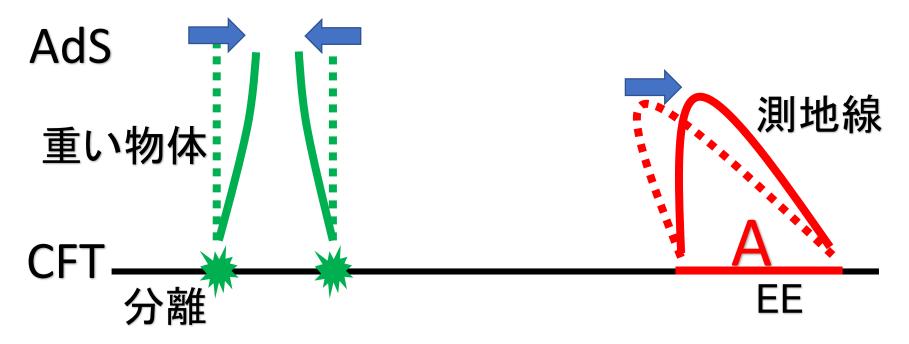
青線: 重力双対をもつCFT



→「分離した」情報が光速で " 伝播し、EEがそれをキャッチする (" 準粒子描像" Calabrese, Cardy 2014)

#### ①の設定の重力双対の予想図

CFTの2つの分離 = AdSでの2つの重い物体 CFTのEE = AdSでの測地線の長さ



重い物体が引き合うことで、測地線はより短くなるはず

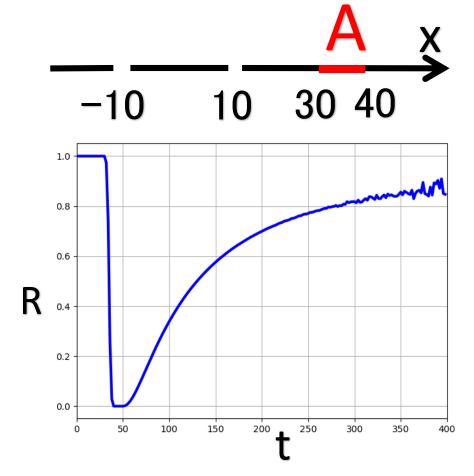
$$\rightarrow \Delta S_A^{\text{double}}(t) - (\Delta S_{A,+}^{\text{single}}(t) + \Delta S_{A,-}^{\text{single}}(t)) < 0$$
 を予想

#### 同じ設定で

$$R = \frac{\Delta S_A^{\rm double}}{\Delta S_{A,+}^{\rm single} + \Delta S_{A,-}^{\rm single}}$$

をプロットする

→Aの位置を様々に 変化させて検証



 $\rightarrow$ Aが分離点から十分離れていれば R < 1 が成立

#### まとめ

2次元CFTの真空を分離クエンチしたときの エンタングルメントエントロピーの時間発展を調べた





- → 重力双対をもつCFTのカオス性の例
- ・反ドジッター時空の重力の効果を用いて、 EEについての不等式を予想した
- → AdS/CFT対応の検証

#### 今後の課題

強相関系や、AdS/CFTへの応用? 高次元?

# 補足

#### 境界条件について

共形境界条件を用いた。共形対称性を最大限保つ境界条件。

境界を持った 2 次元 Riemann 多様体  $\Sigma$  上の共形場理論を考える。境界  $\partial \Sigma$  の単位接線・法線ベクトルを t,n で書くとき、次の境界条件は共形境界条件 (conformal boundary condition) と呼ばれる [64]。

$$T_{\mu\nu}t^{\mu}n^{\nu} = 0 \text{ on } \partial\Sigma \tag{2.76}$$

複素座標では  $n=it, \overline{n}=-i\overline{t}$  であり、上の共形境界条件は

$$T_{zz} = T_{\overline{z}\overline{z}} \text{ on } \partial \Sigma$$
 (2.77)

と書ける。共形境界条件を課した、境界付き多様体上の共形場理論を境界共形場理論 (boundary conformal field theory, BCFT) という。

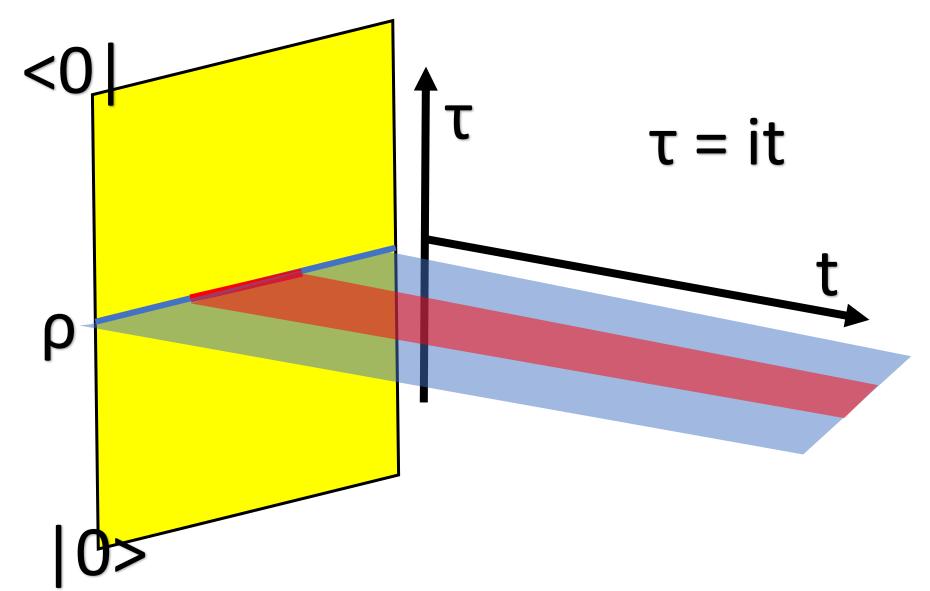
#### 重力のけいさん



$$|F| = \frac{1}{r+d} + \frac{1}{r-d} = \frac{2r}{r^2 - d^2}$$

2つの物体が近づくほうが、より重力が小さくなる

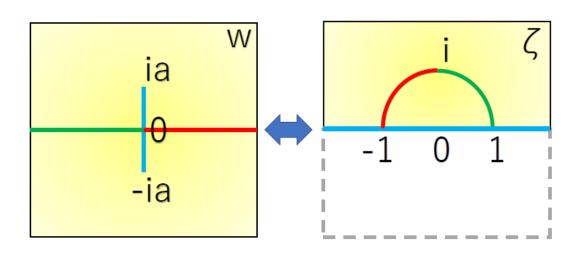
# クエンチとレプリカ法



#### 分離クエンチしたディラック場のEE(1)

分離クエンチの虚時間でのセットアップを上半平面 に移す

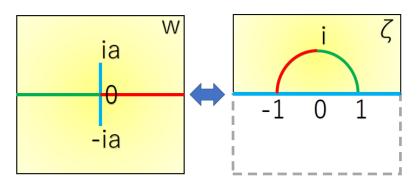
$$\zeta = i\sqrt{\frac{w+ia}{w-ia}} \equiv f(w)$$



# 分離クエンチしたディラック場のEE(2)

分離クエンチの虚時間でのセットアップを上半平面 に移す

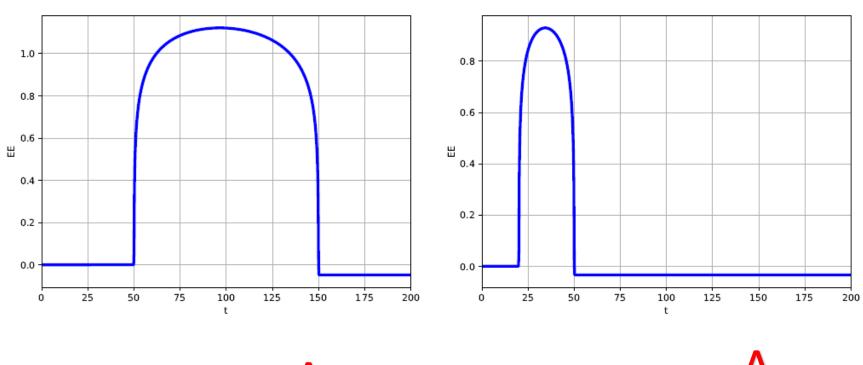
→ 2重化のトリックを用いて、EEを計算する。



$$S_A = -\frac{1}{6}\log(F\epsilon^2)$$

$$F = \left|\frac{d\zeta_1}{dw_1}\right| \left|\frac{d\zeta_2}{dw_2}\right| \frac{(\zeta_1 - \overline{\zeta}_2)(\overline{\zeta}_1 - \zeta_2)}{|\zeta_1 - \overline{\zeta}_1||\zeta_2 - \overline{\zeta}_2|(\zeta_1 - \zeta_2)(\overline{\zeta}_1 - \overline{\zeta}_2)}$$

 $(1/3)\log(L/\epsilon)$  の差  $S_A(t)-S_{\rm vac}$  を計算しており、左図は部分系 [50,150],右図は [-20,50] にとった場合である。この結果は [38] で予想されたような、準粒子描像に当てはまっている。

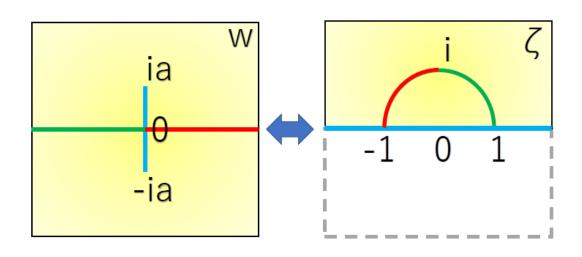




#### 分離クエンチした重力双対をもつCFT2のEE(1)

分離クエンチの虚時間でのセットアップを上半平面 に移す

$$\zeta = i\sqrt{\frac{w+ia}{w-ia}} \equiv f(w)$$



#### 分離クエンチした重力双対をもつCFT2のEE(2)

分離クエンチの虚時間でのセットアップを上半平面 に移す

→ AdS/BCFTの処方と笠-高柳公式を用いて、EEを計算する。

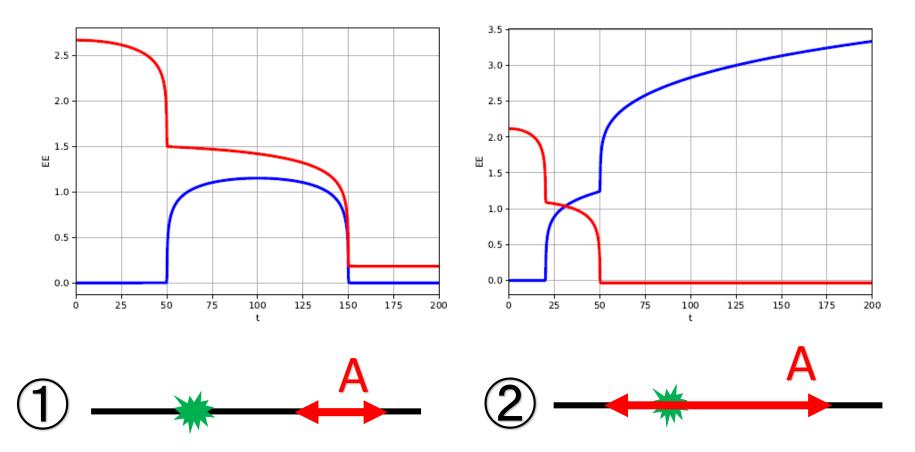
$$S_A = \min\{S_A^{con}, S_A^{dis}\}$$

$$S_A^{con} = \frac{c}{6} \log \left(\frac{|f(w_1) - f(w_2)|^2}{\delta_1 \delta_2}\right)$$

$$S_A^{dis} = \frac{c}{6} \log \left(\frac{4(\operatorname{Im} f(w_1))(\operatorname{Im} f(w_2))}{\delta_1 \delta_2}\right)$$

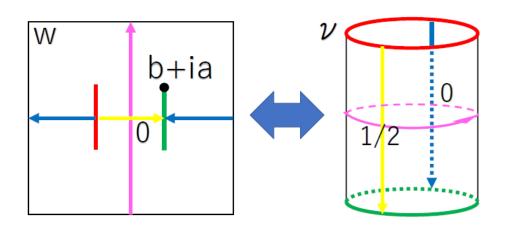
$$\epsilon |f'(w_i)| = \delta_i$$

 $(c/3)\log(L/\epsilon)$  の差を計算しており、左図は部分系 [50,150],右図は [-20,50] にとった場合である。青線が connected geodesic に対応するグラフで、赤線が disconnected geodesic に対応するグラフであり、 $S_A(t)$  は 2 つの最小値である。この結果も準粒子描像に当てはまっている。



#### 2重分離クエンチしたディラック場のEE(1)

2 重分離クエンチの虚時間でのセットアップを 円筒座標に移す

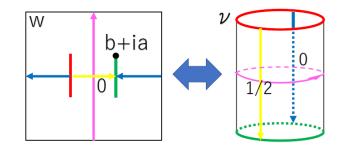


$$w(\nu) = x + i\tau = b\left(1 + K_{\beta^{-1}}(\nu) + K_{\beta^{-1}}\left(\nu + \frac{i\beta^{-1}}{2}\right)\right)$$
 (5.1)

$$K_{\beta^{-1}}(\nu) = \frac{1}{\pi i} \left. \frac{\partial}{\partial \nu'} \log \theta_1(\nu', i\beta^{-1}) \right|_{\nu' = \nu}$$
(5.2)

#### 2重分離クエンチしたディラック場のEE(2)

- 2 重分離クエンチの虚時間でのセットアップを 円筒座標に移す
- → 2重化のトリックを用いて、EEを計算する。



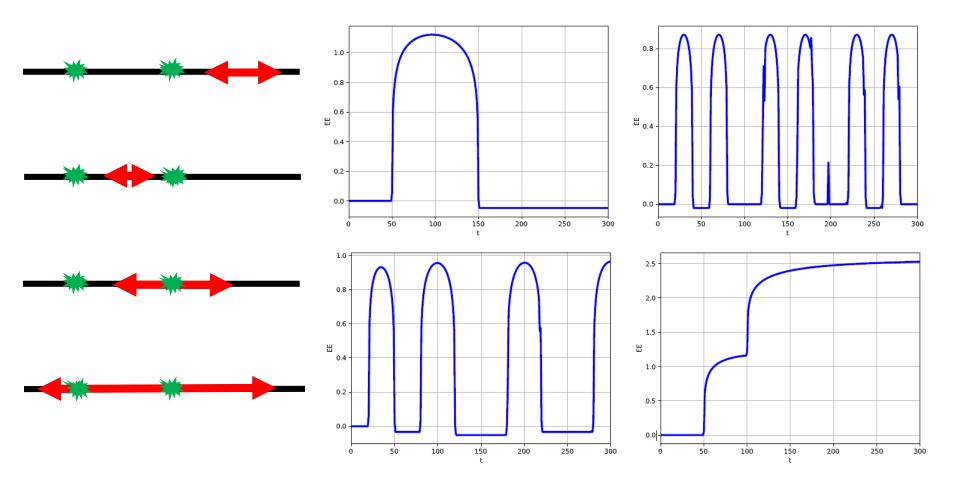
$$S_{A} = \frac{1}{6} \log(\frac{G}{\epsilon^{2}})$$

$$G = \frac{1}{(2\pi)^{2}} \left| \frac{dw_{1}}{d\nu_{1}} \right| \left| \frac{dw_{2}}{d\nu_{2}} \right|$$

$$\times \frac{\theta_{1} \left(\nu_{1} - \nu_{2} | i\beta^{-1}\right) \theta_{1} \left(\overline{\nu}_{1} - \overline{\nu}_{2} | i\beta^{-1}\right) \theta_{1} \left(\nu_{1} - \overline{\nu}_{1} + \frac{i\beta^{-1}}{2} | i\beta^{-1}\right) \theta_{1} \left(\nu_{2} - \overline{\nu}_{2} + \frac{i\beta^{-1}}{2} | i\beta^{-1}\right)}{\eta(i\beta^{-1})^{6} \theta_{1} \left(\nu_{1} - \overline{\nu}_{2} + \frac{i\beta^{-1}}{2} | i\beta^{-1}\right) \theta_{1} \left(\nu_{2} - \overline{\nu}_{1} + \frac{i\beta^{-1}}{2} | i\beta^{-1}\right)}$$

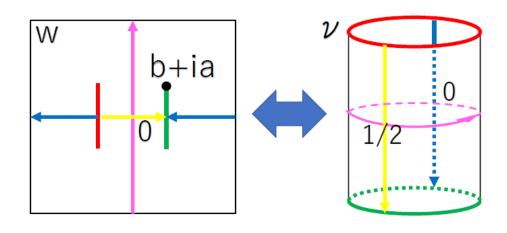
$$(5.6)$$

 $0.05 \iff \beta^{-1} = 5.28$  で計算しており、左上図は部分系 [100,200]、右上図は部分系 [10,30]、左下図は部分系 [30,100]、右下図は [-150,100] にとった場合である。



#### 2重分離クエンチした重力双対をもつCFT2のEE(1)

#### 2 重分離クエンチの虚時間でのセットアップを 円筒座標に移す



$$w(\nu) = x + i\tau = b\left(1 + K_{\beta^{-1}}(\nu) + K_{\beta^{-1}}\left(\nu + \frac{i\beta^{-1}}{2}\right)\right)$$
 (5.1)

$$K_{\beta^{-1}}(\nu) = \frac{1}{\pi i} \left. \frac{\partial}{\partial \nu'} \log \theta_1(\nu', i\beta^{-1}) \right|_{\nu' = \nu}$$
(5.2)

#### 2重分離クエンチした重力双対をもつCFT2のEE(2)

- 2 重分離クエンチの虚時間でのセットアップを 円筒座標に移す
- → AdS/BCFTの処方と笠-高柳公式を用いて、EE を計算する。

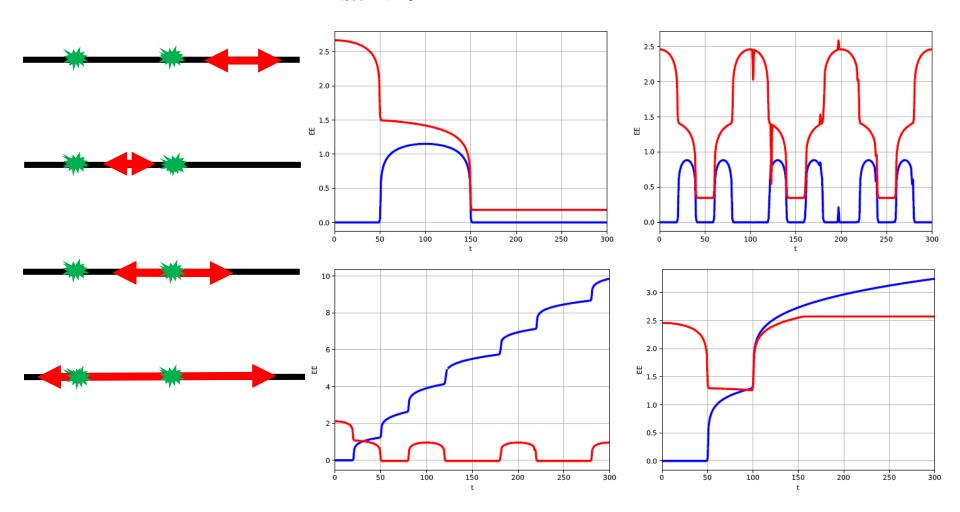
$$S_A = \min\{S_A^{con}, S_A^{dis}\}$$

$$S_A^{con} = \frac{c}{6} \log \left( \left( \frac{1}{\pi \epsilon} \right)^2 \left| \frac{dw_1}{d\nu_1} \right| \left| \frac{dw_2}{d\nu_2} \right| \sin \left( \pi (\nu_1 - \nu_2) \right) \sin \left( \pi (\overline{\nu}_1 - \overline{\nu}_2) \right) \right)$$
 (5.21)

$$S_A^{dis} = \min_{\sigma_1 = \pm 1, \sigma_2 = \pm 1} \left( \frac{c}{6} \log \frac{1}{\pi \epsilon} \left| \frac{dw_1}{d\nu_1} \right| \sin \left( \pi (\nu_1 - \overline{\nu}_1 + \frac{i\sigma_1 \beta^{-1}}{2}) \right) + (1 \leftrightarrow 2) + \frac{1 - \sigma_1 \sigma_2}{2} \times \frac{c}{6} \pi \beta^{-1} \right)$$

$$(5.23)$$

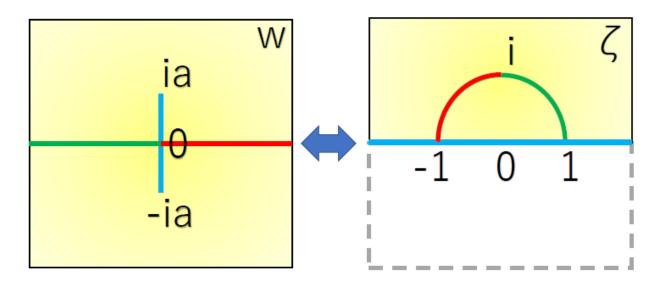
上の計算を数値計算したものがグラフ 5.9 である。b=50, a=0.05 で計算しており、左上図は部分系 [100,200]、右上図は部分系 [10,30]、左下図は部分系 [30,100]、右下図は [-150,100] にとった場合である。



### Gravity dual の計算式

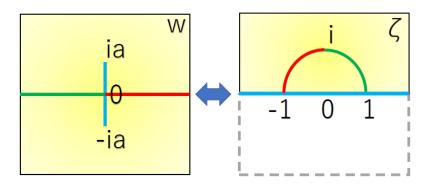
AdSの描像は1重分離クエンチのときのみ計算した 2重分離クエンチについては行っていない

CFTの虚時間でのセットアップは



右のζ座標にPoincare座標が対応すると仮定してw座標 の双対を計算

# Gravity dual の計算式



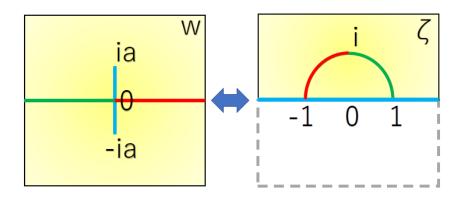
$$ds^{2} = R_{A}^{2} \frac{dz_{P}^{2} + dx_{P}^{-} dx_{P}^{+}}{z_{P}^{2}}$$
(2.267)

$$x_{P}^{-} = f(x^{-}) - \frac{2z^{2}(f')^{2}\overline{f}''}{4f'\overline{f}' + z^{2}f''\overline{f}''}$$
(2.268)

$$x_P^+ = \overline{f}(x^+) - \frac{2z^2(\overline{f}')^2 f''}{4f'\overline{f}' + z^2 f''\overline{f}''}$$
 (2.269)

$$z_P = \frac{4z(f'\overline{f}')^{3/2}}{4f'\overline{f}' + z^2f''\overline{f}''}$$
(2.270)

# Gravity dual の計算式



$$ds^{2} = \frac{R_{A}^{2}}{z^{2}}dz^{2} + 4GR_{A}Tdx^{-2} + 4GR_{A}\overline{T}dx^{+2} + \left(\frac{R_{A}^{2}}{z^{2}} + 16G^{2}z^{2}T(x^{-})\overline{T}\right)dx^{-}dx^{+} \quad (2.252)$$

$$\frac{4G}{R_A}T(x'^-) = \frac{3(f'')^2 - 2f'f'''}{4f'^2}, \quad \frac{4G}{R_A}\overline{T}(x'^+) = \frac{3(\overline{f}'')^2 - 2\overline{f}'\overline{f}'''}{4\overline{f}'^2}$$
(2.271)