高エネルギー重イオン衝突反応における 流体揺らぎの影響



Heavy Ion Pub 2021年6月4日

目次

- 1. はじめに
- 2. 高エネルギー重イオン衝突反応における測定量
- 3. 統合的動的模型
- 4. 結果
- 5. まとめ

QCD物質の物性研究



予想されるQCD相図

<u>ハドロン相</u> カラーの閉じ込め

クォークグルーオンプラズマ(QGP)相

カラーの閉じ込めから解放

▶ 中性子星内部

▶ 高エネルギー重イオン衝突実験 → QGPの物性研究

高エネルギー重イオン衝突反応の衝突過程



高エネルギー重イオン衝突反応の衝突過程



<u>QGPの物性?</u>

高エネルギー重イオン衝突反応の衝突過程



高エネルギー重イオン衝突反応における揺らぎ





初期揺らぎ



初期揺らぎ⇒フローの理解

B. Alver, G. Roland, Phys. Rev. C 81, 054905 (2010)



 η_s

衝突軸方向の初期揺らぎ



紐破砕をモデル化 粒子生成の分布を考慮



 η_{s}

カラーフラックスチューブ 衝突軸方向に滑らか

 η_s

T.Hirano et al., Phys.Lett.B 636, 299 (2006)

粒子分布による揺らぎ 衝突軸方向に凹凸

T. Sjöstrand *et al.*, Comput. Phys. Commun. 191, 159 (2015) M. Okai *et al.*, Phys. Rev. C 95, 054914 (2017)

縦初期揺らぎ⇒衝突軸方向の相関の理解

流体揺らぎ



流体揺らぎ⇒QGPの輸送的性質の解明



K. Murase talk at heavy ion café (2019)

揺動散逸関係 流体揺らぎ $\langle \delta \pi^2 \rangle = 4T\eta / \Delta t \Delta x^3$

> <u>重イオン衝突反応で生成されるQGP</u> $\eta \cong 0.1s \cong 0.2[\text{fm}^{-3}]$ $T \cong 300[\text{MeV}]$ $\Delta x \cong 1[\text{fm}]$ $\Delta t \cong 1[\text{fm}]$

η: ずれ粘性

Δt, Δx: 典型的なスケール

T:温度

 $\delta \pi \cong 4 \times 10^{-8}$ [Pa] $P \cong 10^{5}$ [Pa]

 $\eta \cong 10^{-3}$ [Pa sec]

 $T \cong 300[K]$

 $\Delta x \cong 10^{-3} [\text{m}]$

 $\Delta t \cong 10^{-1} [\text{sec}]$

コップの水

 $\delta \pi / P \cong 4 \times 10^{-13}$

 $\delta \pi \cong 2 \times 10^2 [\text{MeV/fm}^3]$ $P \cong 4 \times 10^3 [\text{MeV/fm}^3]$

 $\delta \pi / P \cong 0.05$





目次

- 1. はじめに
- 2. 高エネルギー重イオン衝突反応における測定量
 - 多重度と中心度
 - フローの方位角異方性
 - 因子化比
- 3. 統合的動的模型
- 4. 結果
- 5. まとめ

多重度と中心度

多重度	最小	 最大
中心度	100%	 0%

1 IIII

I I I I I

多重度: 衝突によって生成されたハドロン数



方位角異方性



https://www.zmescience.com/scienc e/physics/quark-gluon-plasma-lhc-26052011/



J. Y. Ollitrault, Phys. Rev. D 46, 229 (1992).

方位角異方性



 $\frac{dN}{d\phi} \propto 1 + 2 \sum_{n=1}^{\infty} v_n \cos n(\phi - \Psi_n) \phi$: 方位角 Ψ_n : 事象平面角 n=1*v_n*: フロー係数 $\cos 2(\phi - \Psi_2)$ $\frac{dN}{d\phi}$ 大きなv2 (楕円型フロー) 2π 圧力勾配大→フローを生成 流体模型でv2の記述が可能 →粘性の小さいQGP流体の発見

ラピデティー方向のフローの相関



フローの因子化比



目次

- 1. はじめに
- 2. 高エネルギー重イオン衝突反応における測定量
- 3. 統合的動的模型
- 4. 結果
- 5. まとめ

高エネルギー重イオン衝突反応の時空発展

<u>ハドロンの分布からQGPの性質を調べる方法?</u>

⇒統合的動的模型

流体方程式

$$\partial_{\mu}T^{\mu\nu} = 0$$
$$T^{\mu\nu} = (e+P)u^{\mu}u^{\nu} - Pg^{\mu\nu} + \pi^{\mu\nu}$$

 $T^{\mu\nu}$: エネルギー運動量テンソル e: エネルギー密度, $\pi^{\mu\nu}$: 応力テンソル u^{μ} : 4元流速(Landau系), P: 圧力

状態方程式
$$P = P(e)$$

格子QCD+共鳴ハドロンガス

P. Huovinen and P. Petreczky, Nucl. Phys. A837, 26 (2010)

格子QCD+共鳴ハドロンガス

P. Huovinen and P. Petreczky, Nucl. Phys. A837, 26 (2010)

流体揺らぎ

<u>応力テンソルに対する構成方程式</u>

η: ずれ粘性 и^μ: 4元流速 τ_π: 緩和時間

$$\Delta^{\mu\nu}{}_{\alpha\beta}: 射影演算子$$

$$\Delta^{\mu\nu}{}_{\alpha\beta} = \frac{1}{2} \left(\Delta^{\mu}{}_{\alpha} \Delta^{\nu}{}_{\beta} + \Delta^{\mu}{}_{\beta} \Delta^{\nu}{}_{\alpha} \right) - \frac{1}{3} \Delta^{\mu\nu} \Delta_{\alpha\beta}$$

$$\Delta^{\mu\nu} = g^{\mu\nu} - u^{\mu} u_{\nu}$$

構成方程式と揺動散逸関係

$$\tau_{\pi}\Delta^{\mu\nu}{}_{\alpha\beta}u^{\lambda}\partial_{\lambda}\pi^{\alpha\beta} + \left(1 + \frac{4}{3}\tau_{\pi}\partial_{\lambda}u^{\lambda}\right)\pi^{\mu\nu} - 2\eta\Delta^{\mu\nu}{}_{\alpha\beta}\partial^{\alpha}\pi^{\beta} = \delta\pi^{\mu\nu}$$

エントロピー増加
バランス
エントロピー減少
ビントロピー潮
(バランス)
エントロピー減少
エントロピー減少
ないかい(x) (x - x') = 4T\eta\Delta^{\mu\nu\alpha\beta}\delta^{(4)}(x - x')
 $\delta^{(4)}(x - x') \Rightarrow \frac{1}{\Delta t} \frac{1}{(4\pi\lambda^{2})^{\frac{3}{2}}} e^{-\frac{(x - x')^{2}}{4\lambda^{2}}}$
 $\lambda:$ ガウシアン幅 揺らぎの強さをコントロール

$$s_{0}(\tau = \tau_{0}, r_{\perp}, \eta_{s}) \propto \left(\frac{1 - \alpha}{2}\rho_{\text{part}}(\eta_{s}, r_{\perp}) + \alpha\rho_{\text{coll}}(r_{\perp})\right)$$
$$\rho_{\text{part}}(\eta_{s}, r_{\perp}) = \frac{Y_{b} - \eta_{s}}{Y_{b}}\rho_{\text{part},A}(r_{\perp}) + \frac{Y_{b} + \eta_{s}}{Y_{b}}\rho_{\text{part},B}(r_{\perp})$$

α: パラメータ

 ho_{part} : 衝突に関与した核子数密度 ho_{coll} : 衝突回数密度

$$\tau_0 = 0.6 \text{ fm}$$

Y_b:ビームラピディティー

T.Hirano *et al.*, Phys.Lett.B **636**, 299 (2006).

A. Adil, M. Gyulassy, Phys. Rev. C 72, 034907 (2005)

PYTHIA x 修正BGK模型

T.Hirano et al., Phys.Lett.B 636, 299 (2006)

T. Sjöstrand *et al.*, Comput. Phys. Commun. 191, 159 (2015) M. Okai *et al.*, Phys. Rev. C 95, 054914 (2017)

PYTHIA x 修正BGK模型

PYTHIA p-p衝突における縦方向の揺らぎ 修正BGK N_{part}スケーリング

PYTHIA x 修正BGK模型

MC-グラウバー模型 衝突に関与した核子数: $N_A(x_\perp), N_B(x_\perp)$ 衝突回数: $N_{\rm coll}(\boldsymbol{x}_{\perp})$

PYTHIA 生成ハドロン N_{coll} × pp collisions

棄却化

- 低 p_T : N_{part} にスケール 高 p_T : N_{coll} にスケール

S.J.Brodsky, J.F.Gunion and J.H.Kuhn, Phys.Rev.Lett. **39**, 1120 (1977) T.Hirano *et al.*, Phys.Lett.B **636**, 299 (2006)

M. Okai et al., Phys. Rev. C 95, 054914 (2017)

初期条件

$$s_{0}(\tau_{0},\eta_{s},x_{\perp}) = \frac{K}{\tau_{0}} \sum_{i} \frac{1}{\sqrt{2\pi\sigma_{\eta}^{2}}} \frac{1}{2\pi\sigma_{\perp}^{2}} \exp\left[-\frac{(x-x^{i})^{2}+(y-y^{i})^{2}}{2\sigma_{\perp}^{2}} - \frac{(\eta_{s}-\eta_{s}^{i})^{2}}{2\sigma_{\eta}^{2}}\right]$$

規格化	<u>ガウシアン幅</u>
$K = 4.8$ for $\sqrt{s_{NN}} = 2.76$ TeV	$\begin{bmatrix} \sigma_{\perp} = 0.3 \text{ [fm]} \\ \sigma_{\eta} = 0.3 \end{bmatrix}$
<u>核子の位置</u>	<u>初期時刻</u>

xⁱ, yⁱ, η_sⁱ MC Glauber + PYTHIA + 修正 BGK

 $\tau_0 = 0.6 \, [\text{fm}]$

初期条件 エントロピー密度分布の例

修正BGK模型

PYTHIA x 修正BGK模型

縦初期揺らぎ有

縦初期揺らぎ無

流体模型 エントロピー密度分布の時間発展

粘性流体模型

摇動流体模型

縦初期揺らぎ無

 η_s 方向に滑らか

 η_s 方向に凹凸

流体模型 エントロピー密度分布の時間発展

粘性流体模型

摇動流体模型

縦初期揺らぎ有

大きな違いはない?→定量的な評価が必要

目次

- 1. はじめに
- 2. 高エネルギー重イオン衝突反応における測定量
- 3. 統合的動的模型
- 4. 結果
 - 生成粒子数の中心度依存性
 - -因子化比 $r_n(\eta_p^a, \eta_p^b)$
 - ルジャンドル係数
- 5. まとめ

生成粒子数の中心度依存性

ALICE Collaboration, Phys.Rev.Lett.106, 032301 (2011)

実験の生成粒子数を再現するように初期条件のパラメータを調整 同じパラメータセットで因子化比を評価

高横運動量:流体模型が実験より小⇒JET等の効果 揺動流体模型>完全・粘性流体 6

 v_2 の p_T 依存性

縦初期揺らぎ無

実験データより大きい

完全流体

<u>粘性・揺動流体</u> ($\eta/s = 1/4\pi$) $\rightarrow p_T \sim 1.5 \text{GeV}$ 以下で ALICEデータを再現

ALICE Collaboration, Phys. Rev. Lett. 116 (2016) 132302

 v_2 の p_T 依存性

縦初期揺らぎ有

<u>粘性・揺動流体</u> ($\eta/s = 1/4\pi$) $\rightarrow p_T \sim 1 \text{ GeV 以下で}$ ALICEデータを再現

ALICE Collaboration, Phys. Rev. Lett. 116 (2016) 132302

因子化比 $r_2(\eta_p^a, \eta_p^b)$

CMS, Phys. Rev. C 92, 034911 (2015).

1≈粘性流体 > CMS data ≈ 摇動流体

粘性 相関を喪失させない 流体揺らぎ **因子化比の減少**相関の部分的喪失

因子化比 $r_2(\eta_p^a, \eta_p^b)$

縦初期揺らぎ有

1 > 粘性流体 > CMS data ≈ 摇動流体

縦初期揺らぎ
→ 因子化比の減少 相関の部分的喪失 流体揺らぎ + 縦初期揺らぎ → 因子化比のラピディティ依存性の再現

因子化比 $r_2(\eta_p^a, \eta_p^b)$ の中心度依存性

流体揺らぎ + 縦初期揺らぎ
 ▶ 因子化比 r₂(η^a_p, η^b_p)の中心度依存性を再現

因子化比の理解

- フロー係数・事象平面角のどちらの相関が喪失しているのか?
- ・ 線形だけでなく高次の構造?

ルジャンドル係数

ルジャンドル係数

楕円型フロー
$$v_2$$

 $A_2^1 = \sqrt{\langle (a_2^1)^2 \rangle}$
2次の事象平面角 Ψ_2
 $B_2^1 = \sqrt{\langle (b_2^1)^2 \rangle}$
 $a_2^k, b_2^k: ルジャンドル係数$
揺動流体 > 粘性流体
流体揺らぎ
⇒楕円型フロー v_2
⇒ 2次の事象平面角 Ψ_2

両方の相関の部分的喪失

ルジャンドル係数 縦初期揺らぎなし $\Psi_2(\eta_p)$ 0.7 fluctuating hydro(λ =1.5 fm) Ŧ $\Psi_2(\eta_p')$ 0.6 viscous hydro 🛏 🛏 0.5 Ŧ 0.4 B^2_2 $\Psi_2(\eta_p^{\prime\prime})$ Ŧ 0.3 Ŧ 0.2 Ŧ -Ŧ 0.1 Ŧ Ŧ 0 20 60 80 40 1000 Centrality (%) $B_2^2 \neq 0$ η_p ×線形($\Psi_n \propto \eta_p$) ⇒ルジャンドル係数:高次の構造を評価可能

縦初期揺らぎのルジャンドル係数への影響?

縦初期揺らぎ有 > 縦初期揺らぎ無

縦初期揺らぎのルジャンドル係数への影響

縦初期揺らぎ有 > 縦初期揺らぎ無

まとめと今後の展望

◆統合的動的模型

- ・縦初期揺らぎ
- ・流体揺らぎ
- ◆因子化比
 - 流体揺らぎ⇒相関をより喪失
 - ・ 縦初期揺らぎ⇒相関をより喪失
 - 流体揺らぎ(λ = 2.0 fm) + 縦初期揺らぎ ⇒ r₂(η^a_p, η^b_p)の中心度依存 性を再現
 - 流体揺らぎと縦初期揺らぎの重要性

まとめと今後の展望

◆ ルジャンドル係数

- フロー係数の相関と事象平面角の相関を独立に評価する方法を提案
- 流体揺らぎはフロー係数の相関と事象平面角の両方の相関をより喪失
- 縦初期揺らぎはフロー係数の相関をより喪失

高エネルギー重イオン衝突反応における流体揺らぎの影響を初めて定量的に評価

<u>今後の展望</u>

• 流体揺らぎ+縦初期揺らぎを取り入れた模型で輸送係数を評価