

共同研究者:大平豊(東大),木村成生(東北大) 天文学会秋季年会,2023年9月20-22日,名古屋大学

超高エネルギー宇宙線の組成



粒子加速機構

<u>衝撃波統計加速機構(DSA機構)</u> dN/dE ∝E^{-s} s=2.2 in 起源天体 (相対論的衝撃波の場合)

仮定:

- ・ 無衝突衝撃波 (×2体クーロン衝突)
- 拡散的運動する粒子は 衝撃波面を自由に行き来できる。



宇宙線の衝撃波統計加速への注入機構が未解明

電子陽子プラズマ中を伝播する相対論的衝撃波の PICシミュレーション



Our Simulation Setting

電子陽子ヘリウムプラズマ中を伝播する相対論的無衝突衝撃波の2D PIC シミュレーション

- Two-dimensional electromagnetic PIC code
- Box size: $L_x = 3400 \ c/\omega_{pp}$, $L_y = 128 \ c/\omega_{pp}$ $(\Delta x = \Delta y = 0.1 \ c/\omega_{pe}, \Delta t = 0.1 \ \omega_{pe}^{-1})$ • m_{e^-} : m_{p} : m_{He} =1:25:100
 - q_{e^-} : q_p : q_{He} = -1:1:2
 - n_{e^-} : n_p : n_{He} =1.2:1:0.1 / 21:1:10
 - •30個/cell, 全粒子数~65億個

多数粒子の運動方程式 $\frac{du_{s}}{dt} = \frac{q_{s}}{m_{s}} \left(E + \frac{u_{s}}{c\gamma_{s}} \times B \right),$ $\frac{dx_{s}}{dt} = \frac{u_{s}}{\gamma_{s}}$

Maxwell方程式
$$\frac{1}{c}\frac{\partial E}{\partial t} = \nabla \times B - \frac{4\pi}{c}j,$$
$$\frac{1}{c}\frac{\partial B}{\partial t} = -\nabla \times E$$



p:He=1:0.1の時の粒子のEnergy/Rigidityスペクトル



- p,Heの注入率は~1,0.2。ベキ指数s~2.5。
- ・最高エネルギー宇宙線を作るにはソフト。

p:He=1:10の時の粒子のEnergy/Rigidityスペクトル



ニュートリノ放射への影響

・太陽組成比の電子陽子ヘリウムプラズマ中を伝播する相対論的 無衝突衝撃波では、 $\epsilon_{\rm p}$ ~1, ベキ指数s=2.5.



Heの組成比が大きい環境ではpとHeの注入率~1。 GRB chokedジェットやWolf-Rayet星でも、GeV-TeVニュートリノで
 明るくなるか。

まとめ

- ・衝撃波統計加速機構への注入機構が不明。起源天体での宇宙線(元素ごとの)のスペクトルがわからない。
- ヘリウムなど重元素の注入率や陽子加速への影響は調べられてこなかった。
- 太陽組成比の電子陽子ヘリウムプラズマ中を伝播する相対論 的無衝突衝撃波では、pとHeの注入率~1,0.2,冪指数s=2.5.
 注入率の理論的説明も可能。Tomita et al. in prep.
- ・Heの組成比が大きい環境でpとHeの注入率~1, 冪指数2.5
- ・従来予言s=2.0, ε_p~0.1よりも低エネルギー陽子のp-p衝突によるGeV-TeVニュートリノ放射光度が高くなる。

One-Dimensional Structure of the Upstream Bulk 4-Velocity



p&Heの下流での運動量空間分布



 $N(p_x/p_0, p_y/p_0)$

下流 x-x_{sh} = 200c/ω_{pp} $p_0 = \Gamma m_{\rm p} v$:上流陽子ののバルク運動量 紫楕円:バルク成分

下流陽子は十分熱化している。 下流Heはリング分布! →Heは十分熱化していない!





- DSA機構への注入 = 下流から上流への染み出し
- 陽子は強磁場領域で十分散乱され、全粒子が上流に染み出す。
- ・ ヘリウムの注入条件(in下流静止系):
- 粒子の速度が衝撃波の伝播速度よりも速い: v_x >v_{sh}

注入効率=
$$\frac{\operatorname{Flux}_{\operatorname{down}\to\operatorname{up}}}{\operatorname{Flux}_{\operatorname{up}\to\operatorname{down}}} = \frac{\iint_{R} f_{\operatorname{d}}(p_{x},p_{y})(v_{\operatorname{sh}}-v_{\operatorname{up}})}{n_{\operatorname{up}}(v_{\operatorname{sh}}-v_{\operatorname{up}})} \sim 0.2$$

 \rightarrow 本シミュレーション結果と一致.

 $f_{\rm d}(p_x, p_y) \propto \delta(p - \langle E_{\rm He} \rangle / c), \langle E_{\rm He} \rangle \sim 3\Gamma m_{\rm p} c^2, p_{\rm c} \ll \langle E_{\rm He} \rangle / c$

相対論的無衝突衝撃波での電子加熱機構



- 1. 上流で電子はすぐにワイベル磁場によって減速するが、陽子は減 速しない。
- 2. 電荷分離が上流に強い静電場を生成. -eΔφ ~ 0.5Γρ_pc²
- 3. 電子が静電場で加速される。

相対論的衝撃波の第一原理シミュレーション

相対論的無衝突衝撃波の2D PICシミュレーション

