



Liダイバータのトリチウムバランス に与える影響

西川正史 九州大学総合理工学研究院



Figure Schematic diagram of Li flow in Li divertor system.



Figure Schematic diagram of Li flow in Li divertor system.

Tritium and Li flows in ST from Design by Nagayama Li: 5.25x10¹¹ g/day Bred T recovery T: 400 g/day Tritium breeding Processing time 400 g/day FW Li coating Life time Supply to vessel T trapping T: 24302 g/day Supply to core Burning rate T: 2765 g/day T: 372 g/day Li: $4.0 \ge 10^6 \text{ g/day}$ Exhaust from core Li: 1.123×10^9 g/day T: 2393 g/day Li divertor T Exhaust **T-Li** separator T: 23930 g/day *Processing time*

Li in NSTX (DR. M. Ono) 032712PPPL 1

Ionization of Li at the surface of Li protector placed on the bottom of the divertor which is in the liquid condition.

Fusion output is 3000 MW Heat to divertor is 20% of output : 600 MW The amount of ionization : 6 moles/s----- 42g/s (~4x10⁶g/day) The amount of evaporation : 55 *l*/s-----24000 g/s (~2x10⁹g/day) Tritium from divertor : 2.4x10⁴ g/day (Trapping of T to Li : 100%)

T concentration in Li : Evaporation dominant $1.2x10^{-5}$ in weight Radiation dominant $6x10^{-3}$

Heat of evaporation 147 kJ/mol (~21 kJ/g) Ionization energy 1.96x10⁴ kJ/mol (~2.8x10³ kJ/g)

Tritium and Li flows in ST from Design by Nagayama Li: 5.25x10¹¹ g/day T recovery T: 400 g/day Tritium breeding **Processing time** 400 g/day Li coating **T:7.62x10⁻¹⁰** Life time Supply to vessel *T* trapping in weight T: 24302 g/day Supply to core Burning rate T: 2765 g/day T: 372 T:5.98x10⁻³ in weight e T:2.13x10⁻⁵ in weight Li divertor T Exhaust T-Li separator T: 23930 g/day *Processing time*





Figure Tritium required in a DT fusion reactor.



(1) 次期炉用準備
炉の初期インベントリー(活性動的トリチウムインベントリー、貯蔵トリチウムおよび不活性トリチウムインベントリーの和)をどれだけ期間をかけて準備するか。
(2) トリチウムのβ崩壊
「内トリチウムインベントリーのβ崩壊分(6.5%/年の減少)の補填。

(3) *透過による損失* プラズマ駆動透過とガス駆動透過による損失補充

(4) *捕捉による損失* <u>プラズマ対向材料再付着層へのトリチウム捕捉</u>(時定 数大)と第一壁や配管への吸着、吸収(時定数小)



Figure Overall burning efficiency and total tritium inventory.



 $(TBR)_{R,Net} = 1 + [\{18(0.01/(\eta)_{overall})+39\}/f'_{TWT}]/(365T_{WT})$ 炉のトリチウムインベントリー $(Q_T)_{decay} = \{T \text{ total inventory}\}(1.53/10000)$

 $Tburn = \eta_{\rm PL1} \eta_{\rm TR1} \eta_{\rm BUP} Q_{\rm T1}$

 $(\eta)_{\text{overall}} = Tburn/(Q_{\text{T1}}+Q_{\text{T2}})$

Nishikawa, FST (2010, 2011), FED (2012)

ROTH**2** -Nishikawa

Fig.3ΔTBR,0.00003,INV補, Total

Liからのトリチウム回収法

1) 溶融塩による抽出 V.A. Maroni et al., Nucl. Technol., (1975) H. Moriyama et al., Nucl. Technol., (1991)

2) イットリウムゲッターによる回収 S.D. Clinton and J.S. Watson, 7th Symposium on Eng. Problems of Fusion Res., (1977)

3) 水素透過窓法 (Nb 窓) S. Tanaka et al., J. Nucl. Mater., (1981)

4) 分留法 (1240K) H.R. Ihle and CH. Wu, 2nd Int. Conf. on Hydrogen in Metals, (1977)

Conceptual tritium recovery system from Li blanket by Moriyama.

補Li系

Fig.3△TBR,0.00003,INV補, Total,Li

Figure Critical overall burning efficiency from tritium balance.

トリチウムバランスからの問題点

エネルギー回収におけるLiの利用効率の測定と主反応の特定
ダイバータLiへのトリチウム捕捉率の定量
PWI現象がどのように変わるのか?
Liからのトリチウムの効果的回収法(回収システムのトリチウム平均滞留時間が1/4日程度で回収効率が大)の開発
真空排気に要求される機能の変化

