## 原型炉起動シナリオとトリチウム燃料システム挙動 Fusion Blanket Critical Assembly

小西哲之<sup>1</sup>、日渡良爾<sup>2</sup>、向井啓祐<sup>1</sup>、八木重郎<sup>1</sup> Satoshi Konishi<sup>1</sup>, Ryoji Hiwatari<sup>2</sup>, Keisuke Yagi<sup>1</sup> and Juro Yagi<sup>1</sup>

> 京大エネ研<sup>1</sup>、量研機構<sup>2</sup> Kyoto University<sup>1</sup>,QST<sup>2</sup>

## 1. はじめに

核融合炉に定常運転インベントリから想定される大量のトリチウムは初期装荷として不要であること、dd反応および初期的な少量トリチウムによるdt反応とTBR>1のブランケットによる増殖で自給可能であることを演者らは指摘している。しかし実際の初期的運転のモードはまだ十分検討された例がなく、実際どの程度の量のトリチウムがどのタイミングで必要になるのかは不明である。本研究は、原型炉の起動シナリオを想定する一方、燃料系の対応を分析し、必要トリチウム量との関係を求めることを目的としている。

## 2. 燃料系モデルとその挙動

主燃料系は図1のようにモデル化でき、各サブシステムの時定数でトリチウムが循環する。循環量は燃焼度の関数で、定常2GW出力で1%なら200Pam³/sである。Detouch等のために燃料ガス供給が著しく多い場合はバイパスしてトーラスに戻すとして、処理時定数は数時間として一般性を失わない。燃料系はプラズマのパルスに対して必要量を供給する一方、排気処理とブランケットからの回収は常時運転で、dwell時間に系内のトリチウムは供給系に回収され次のパルスに使われる。

## 3. 原型炉コミッショニングシナリオ

原型炉の起動シナリオは、過去の新型原子炉の初期運転から類推して図2のように仮定した。ゼロ出力としてDD運転を行い、以後パルス長とトリチウム濃度を段階的に増加してプラント出力を漸増し、フルパワー定常に至る。この時の必要トリチウムと供給系で利用可能なインベントリの関係を図3に示す。自給可能なシナリオは構成できるが、パルス長が燃料系時定数と同オーダーになる(定常と同等になる)までの間の各サブシステムのインベントリによっては不足が生じうる。

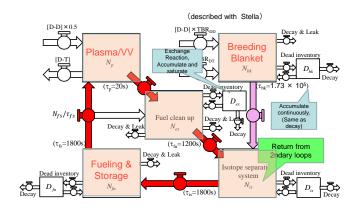


図1燃料システムのモデル。主要な燃料の流れは 真空容器からの排気と増殖ブランケットの帰り。

Fuel (T%)	Power (%)	Duty (%)	pulse (s)	Dwell (min)	Shot/ day	Duration (Weeks)	Required T(g)	Produced /inventlry
DD(0)	0(100MW External)	3	300	120	8	20	0(100g external)	0/102.9
DT(5)	10	3	300	120	8	10	9	2.8/ 105.7
DT(10)	20	10	1000	100	8	10	60	16.1/ 116
DT(25)	50	12.5	3600	300	3	10	(100~?)	146
DT(36)	75	25	1day	3day	1	20	recycled	438
DT(48)	100	25	1day	3day	1	20	recycled	826
DT(48)	100		steady	-	-		breeding	

図2想定したDEMO炉の立ち上げ運転パターン。トリチウム濃度とパルス長を漸増する。

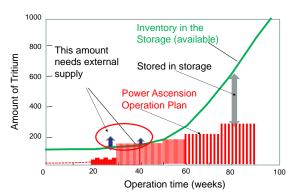


図3 必要トリチウム量と供給系のインベントリの関係。濃度、パルス長、燃料系時定数により必要量が決まる。