

# 原子炉格納容器漏えい箇所補修技術の開発

## S/C脚部補強技術の開発概要

2016年9月20日(廃炉地盤工学会)

技術研究組合 国際廃炉研究開発機構(IRID)

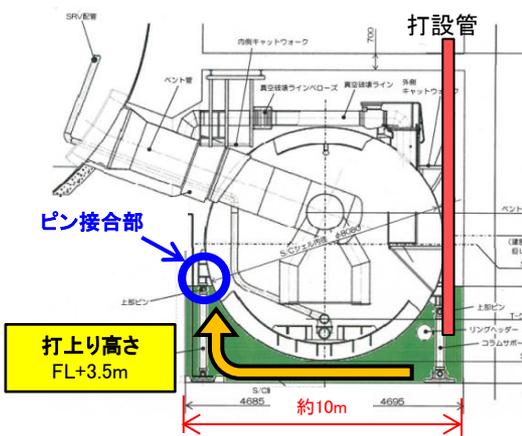
## 1. 開発目的

PCV健全性評価において、地震時にS/C脚部に発生する応力が許容値を上回ることが判明しており、トラス室上階床面から補強材(モルタル)を充填し、S/C下部を埋設補強する工法を開発を目的とする。

## 2. 補強計画

地上1階の打設孔からS/C片側のみ(現段階では外周側)へ補強材を充填(打設)し、内・外周のピン接合部までを埋設する計画を進めている。

施工課題	<ul style="list-style-type: none"> <li>・補強材の水中長距離流動(水平15m以上)</li> <li>・S/C脚部ピン接合部までの打ち上げ(鉛直3.5m)</li> </ul>
------	---



■: 1号機の補強材充填範囲

## 3. 補強材の要求性能

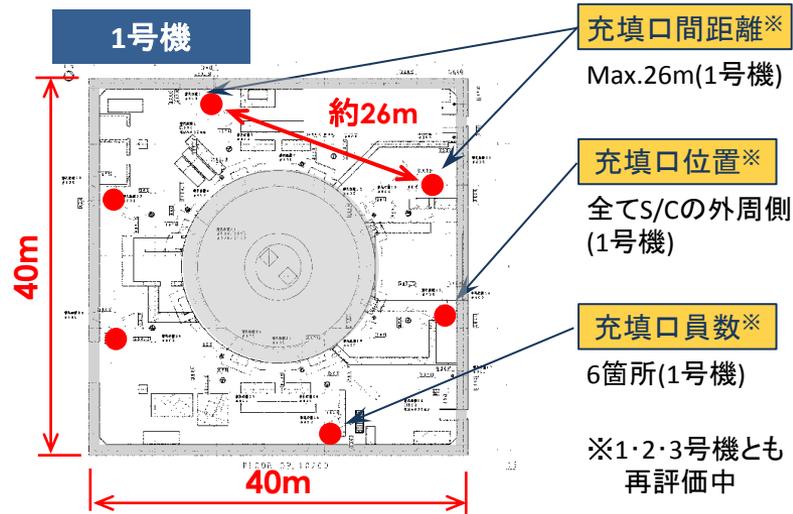
条件の整理
<打設環境> ①トラス室には滞留水がある。 ②S/C支持脚や配管・ダクト(障害物)がある。
<要求事項> ③S/C支持に必要な強度を満足する。(8.4N/mm <sup>2</sup> (暫定)) ④膨大な量の打設を実現する。(最大約1,800m <sup>3</sup> ) ⑤長距離流動を可能とする。(15m以上) ⑥打設位置の反対側にも打ち上げを可能とする。 ⑦トラス室内の水質で強度を発現する。



補強材に求められる性能
A 水中不分離性(①)
B 圧縮強度(③)
C 低発熱性(④)
D 高流動性(②、⑤、⑥)
E 長期流動保持性(④、⑥)

施工側に求められる能力
F 大容量の供給・打設(④)
G 途切れのない連続打設(⑥)
H 打設レベルの監視(②、⑥)

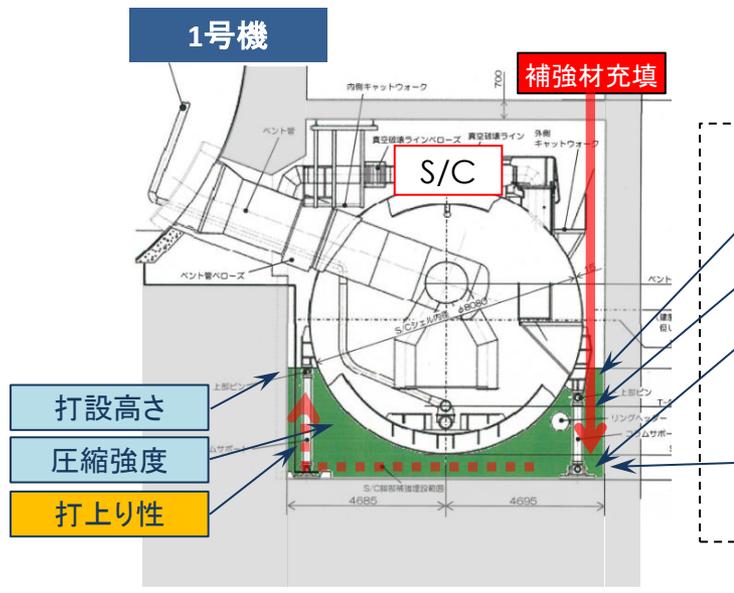
# 4.S/C脚部補強の要求事項と制約事項



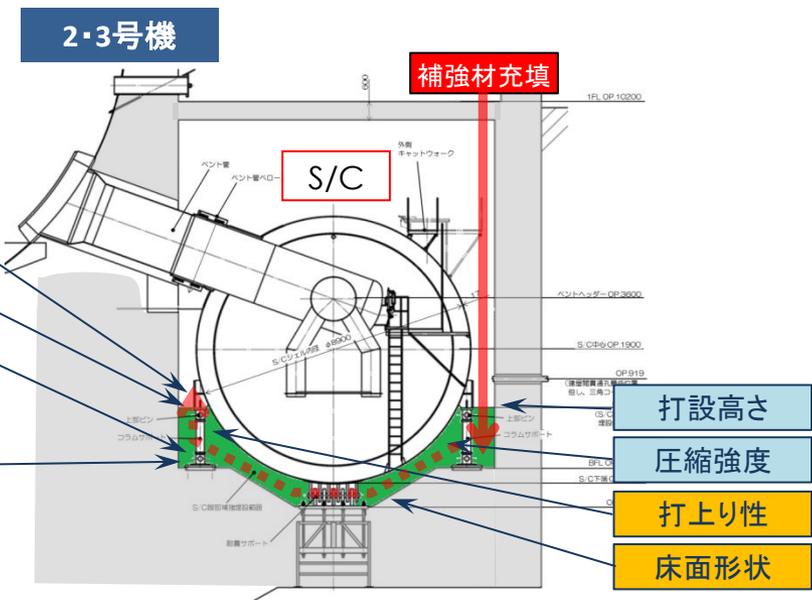
S/C脚部補強工事に於ける、目的を達成するための要求事項と、主に現場環境の要因により対応が必要な制約事項(間接的な要求事項)とを図に示す。

要求事項	圧縮強度 (N/mm <sup>2</sup> )	打設高さ
1号機	5.4	OP.2140
2・3号機	8.4	OP. -284

- 凡例:
- 要求事項
  - 制約事項



- 現場環境要因
- 放射線
  - 滞留水
  - 滞留水(水質)
  - 堆積物



## 4.S/C脚部補強の要求事項と制約事項

要求事項	求める仕様	目標とする性能	備考
1 【圧縮強度】 S/Cを支持できること	耐震影響評価Grの要求値 (8.4N/mm <sup>2</sup> )	Fc=8.4N/mm <sup>2</sup> 以上	圧縮強度
2 【打設高さ】 コラムサポート上部ピンまで打設できること	1号機 : OP.2140 2・3号機: OP.-284	確実に打ち上がる	打上り性

※赤文字は2016年度実施項目

制約事項	内容	求める仕様	目標とする性能	備考
3 充填口配置	充填口スパンが長い(1号機で26m)	長距離流動が可能であること	26m/2=13m⇒15m以上の流動性	流動性
	S/Cの外周側にしか設置できない(1号機)	S/Cの下を潜って内周側へ充填できること	流動性を維持する時間内に内周側に流動・打ちあがること	打上り性
4 床面形状	S/C下部に勾配付き床面がある	床勾配に関わらず内周側へ充填できること	流動性を維持する時間内に内周側に流動・打ちあがること	打上り性
5 <b>現場環境要因</b>	トーラス室の放射線環境下で施工できること	<b>放射線環境下で硬化し、強度を維持できること</b>	Fc=8.4N/mm <sup>2</sup> 以上	圧縮強度
6	トーラス室の滞留水環境下で施工できること	<b>滞留水の水質中で硬化し、強度が発現すること</b>	Fc=8.4N/mm <sup>2</sup> 以上	圧縮強度
7		水中で打設できること	水中で分離しないこと	水中不分離性
8	トーラス室の堆積物に関わらず施工できること	<b>堆積物による流動・強度への影響が無いこと</b>	支障なく流動すること Fc=8.4N/mm <sup>2</sup> 以上	流動性 圧縮強度

開発目標: 制約事項があるなかで、要求事項を満足する補強材と工法を開発する。  
(要求事項が満足できない場合は、制約事項の緩和を検討する)

## 5.試験内容

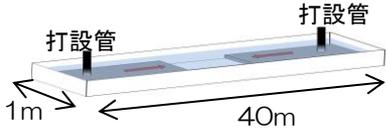
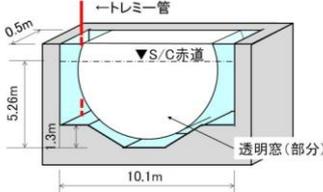
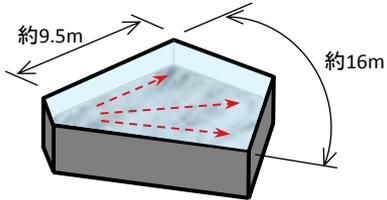
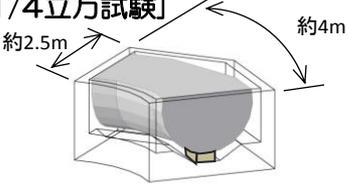
## (1) 要求事項の確認試験マップ

試験名		流動性	充填性	打上り性	水中 不分離性	圧縮強度		
						打設部	流動先	合流部
		15m以上流動すること →20m流動とした	有意な空隙 が出来ない こと	S/Cの反対側へ 打ちあがること	水中で分離し ないことを目 視確認する	必要強度を満足することを確認する (目標値: 8.4 N/mm <sup>2</sup> )		
要素試験	40m水路試験	●	△	—	●	●	●	●
	打上り試験	△	△	●	△	●	●	—
	平面流動試験	△	●*1	—	△	●	●	—
	立方試験	△	●*2	△	△	●	●	—
	環境影響試験 (2016年度実施)	● (堆積物)	—	—	—	● (放射線) (滞留水) (堆積物)	—	—
楢葉実規模試験		△	●	●	●	●	●	—

\*1:空調ダクトを模擬 / \*2:S/Cの耐震サポートを模擬

●:確認 △:参考確認 —:確認不可

## (2) 試験の概要と現場の再現状況

試験装置	概要	現場状況の再現性
<p>[40m水路試験]</p> 	<ul style="list-style-type: none"> <li>片側流動20m×双方向打設 →40mの水路状水槽</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>滞留水を模擬し、予め水を張って水中打設とした。</li> <li>1号機の流動距離(13m)を十分に網羅できる長さとして、20m×2→40mの水路とした。</li> <li>複数個所からの打設を模擬して両端打設とした。</li> <li>1号機床面～S/C下端高さに合わせて打設高さを700mmとした。</li> <li>実機の打設速度(打上り速度)を模擬した。</li> </ul>
<p>[打上り試験]</p> 	<ul style="list-style-type: none"> <li>トーラス室の1/1スケールの断面モデル状水槽</li> <li>床面は2・3号の床面形状とした。</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>滞留水を模擬し、予め水を張って水中打設とした。</li> <li>床面形状は2・3号機の勾配(溝)付きの方が1号機の平面床よりも流動条件としては厳しいと考えた。</li> <li>打上りの条件としてはより厳しい方向と考えて、1号機の打上り高さ(約3.4m)よりも高い赤道高さ(約5.3m)まで打設した。</li> <li>実機の打設速度(打上り速度)を模擬した。</li> </ul>
<p>[平面流動]</p> 	<ul style="list-style-type: none"> <li>トーラス室の1/1スケールの平面モデル状水槽</li> <li>床面は1号の床面形状(平面床)とした。</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>滞留水を模擬して、予め水を張って水中打設とした。</li> <li>内周側からの打設の可能性を考慮して、外周側よりも広がり条件の厳しい内周側打設とした。</li> <li>純粋な平面(広がり)流動の強度を測定するため、床面は1号の床面形状(平面床)とした</li> <li>空調ダクト(1号機に有り)を模擬して、流動に対する支障の有無及び充填性を確認した。</li> <li>1号機床面～S/C下端高さに合わせて打設高さを700mmとした。</li> </ul>
<p>[1/4立方試験]</p> 	<ul style="list-style-type: none"> <li>1/4スケール×1/8セクターのS/Cを内包するトーラス室を模擬した水槽</li> <li>床面は2・3号の床面形状とした。</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>滞留水を模擬して、予め水を張って水中打設とした。</li> <li>内周側からの打設の可能性を考慮して、より広がり条件の厳しい内周側打設とした。</li> <li>耐震サポートは実機の外寸と構造を模擬し、充填性を確認した。</li> <li>実機の打設速度(打上り速度)を模擬した。</li> </ul>

## 5.試験内容

No.7

### (3) 試験概要① (40m水路試験)

#### 【長距離流動の可否を確認する】

##### 試験条件

- ・40m水槽の両端部から同時に補強材を打ち込む
- ・打ち込み高さは700mmとする
- ・流動状況・打上り勾配を確認する
- ・流動に伴う強度の変化を調べる



# 5.試験内容

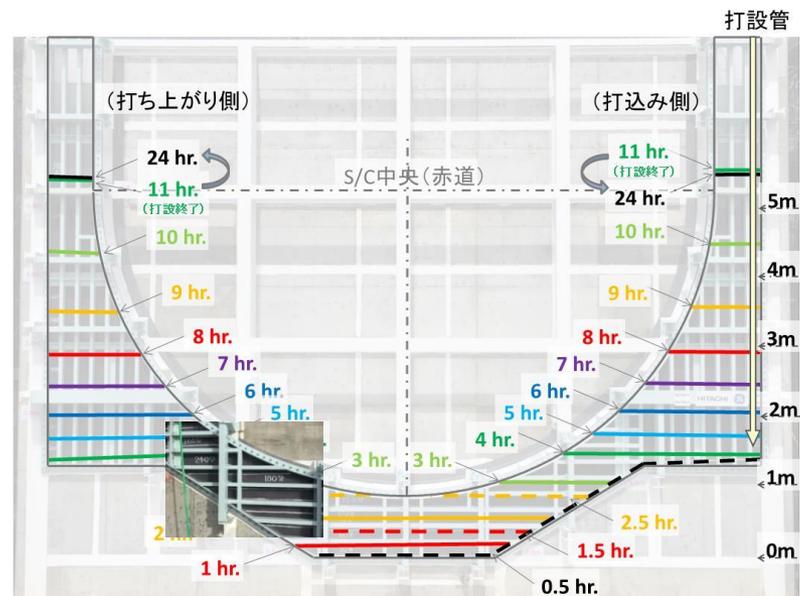
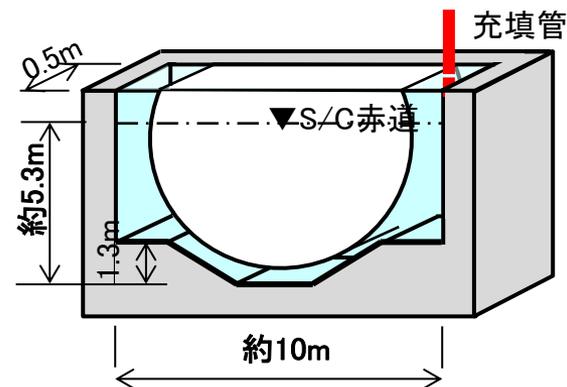
## (3) 試験概要② (1/4・1/1スケール打上り試験)

【外周側※で打設した補強材が内周側※へ打ち上がることを確認する】

### 試験条件

- ・S/Cを模擬した障害物を設けた水槽の外周側※から補強材を打ち込む
- ・打ち込み高さは赤道高さまでとする(約5.3m)
- ・流動状況・打上りレベル差を確認する
- ・流動に伴う強度の変化を調べる

※本試験装置には内周側と外周側の区別はない



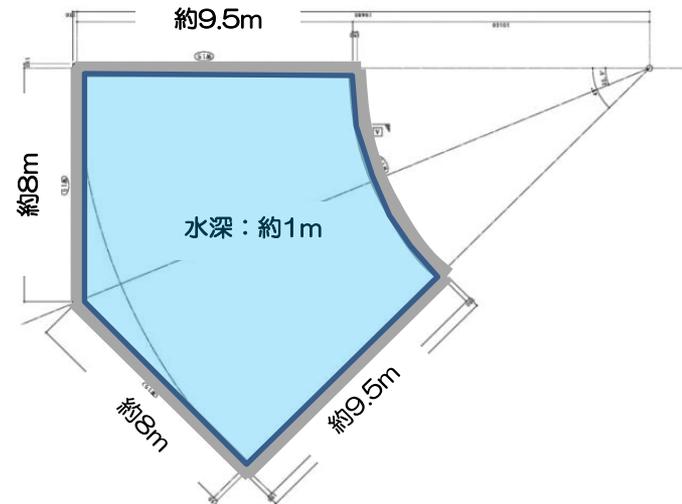
## 5.試験内容

### (3) 試験概要③（平面流動試験）

#### 【二次元的拡がりを伴う流動の影響を確認する】

##### 試験条件

- ・トラス室の1/1スケール×1/8平面を模擬した水槽の内周側から補強材を打ち込む
- ・打ち込み高さは700mmとする
- ・流動状況・打上りレベル差を確認する
- ・流動に伴う強度の変化を調べる



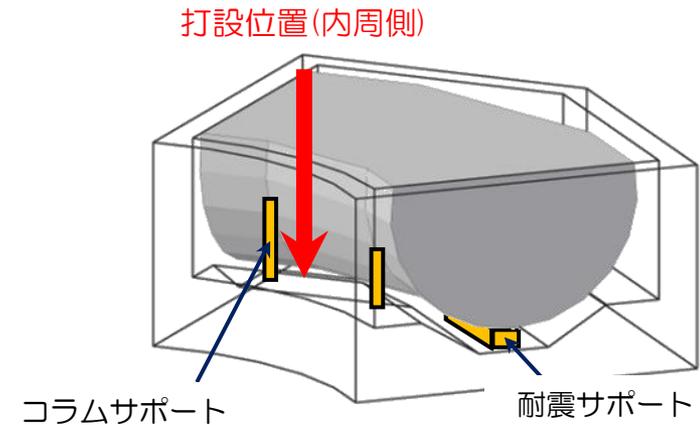
## 5.試験内容

### (3) 試験概要④ (1/4スケール立方試験)

#### 【打上り試験と平面流動試験の複合試験】

##### 試験条件

- ・1/4スケール×1/8セクターのS/C模擬体を内包する模擬トラス室の内周側から補強材を充填する。
- ・打ち込み高さはコラムサポート上部ピンまでとする
- ・流動状況・打上りレベル差を確認する
- ・流動に伴う強度の変化を調べる

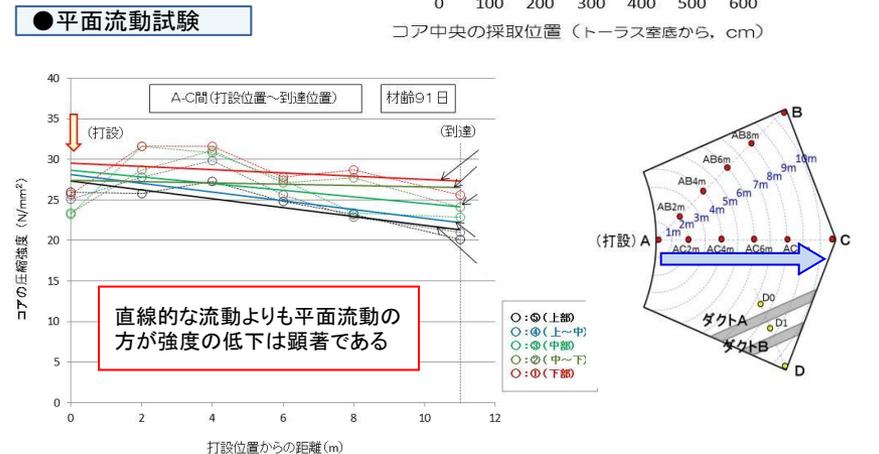
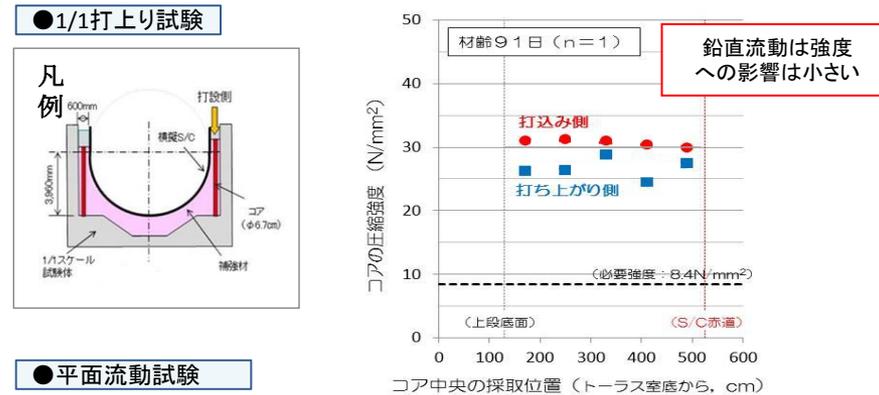
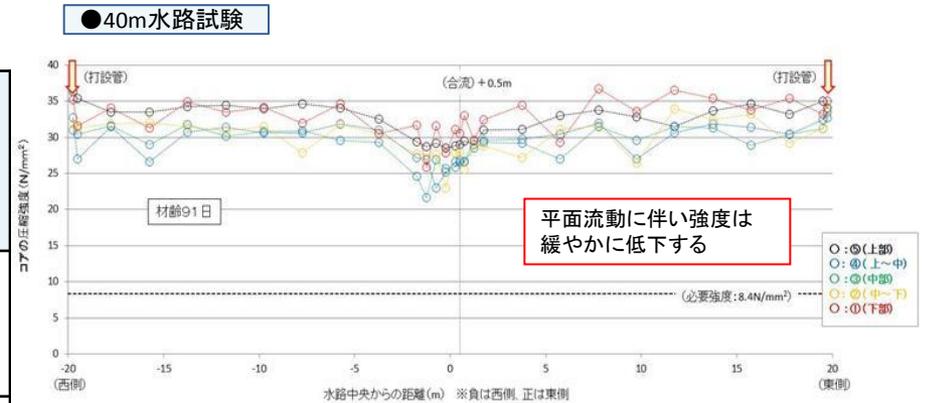


# 6.試験結果

## (1) 試験結果まとめ

【材齢91日】

試験名	実施日	圧縮強度(N/mm <sup>2</sup> )		判定	打上りレベル差 (cm)	
		最大値	最小値 平均値		圧縮強度 8.4N/mm <sup>2</sup> 以上	
40m水路試験	2015 06/24	36.7	21.7 30.7	合	1.0	打設点～ 合流部
打上り試験	2015 09/09	31.3	24.6 28.7	合	4.0	打込み/ 打上り
平面流動試験	2015 11/25	31.6	20.1 25.1	合	1.0	打設点～ 対角部
1/4立方試験	2016 01/21	22.5	21.4 21.9	合	7.0	打込み～ 対角打上り



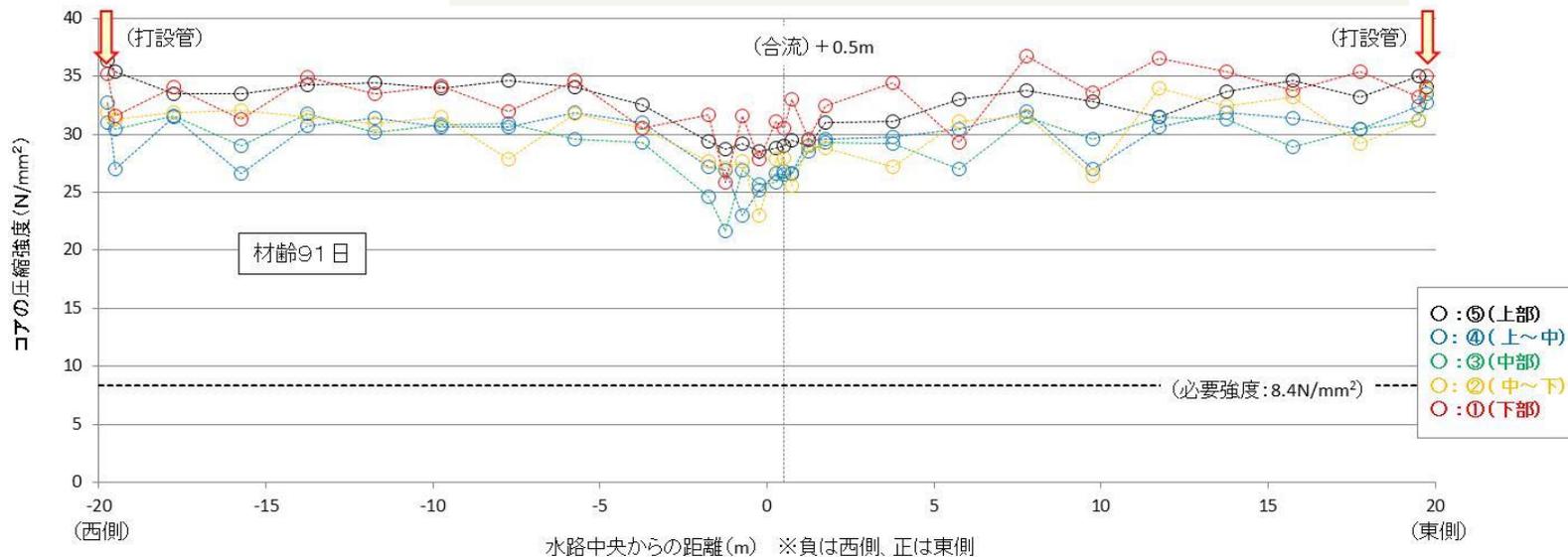
◆**圧縮強度**  
平面流動・打上り・合流等の、様々な流動に伴う圧縮強度のデータをもとに算定式を考案した。これと充填口配置とを合わせて実施工における強度分布を策定し、要求値を満足できることを確認する。(検証中)

◆**打上りレベル差**  
流動末端部で目標高さに打上げるための、施工管理値として使用する。

## (2) 補強材の圧縮強度①

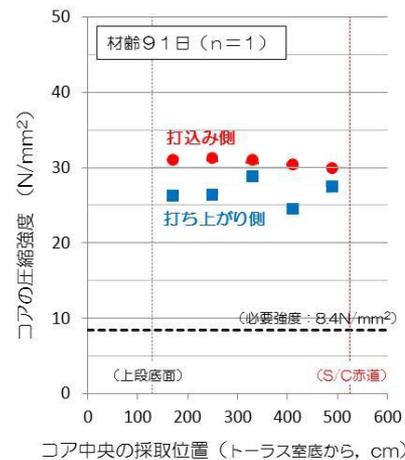
### 40m水路試験

- ・全ての箇所で目標圧縮強度[8.4N/mm<sup>2</sup>]を満足した
- ・20m流動部(合流部)は、流動ゼロmと比較して約20%低下した



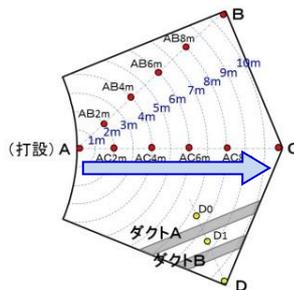
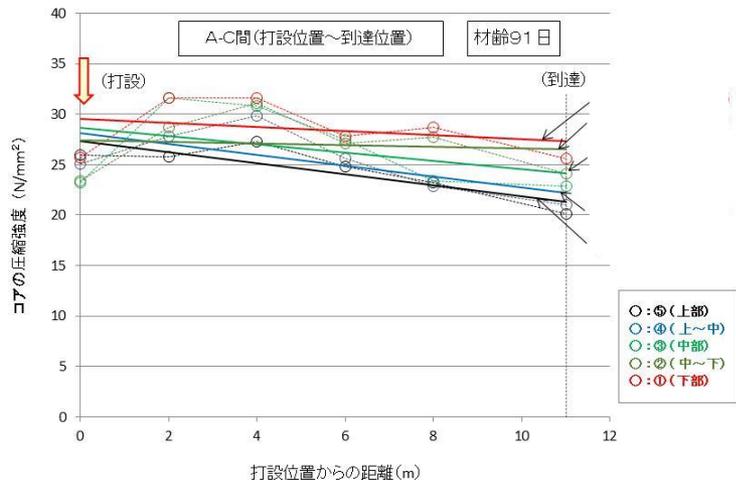
### 打上り試験

- ・全ての箇所で目標圧縮強度[8.4N/mm<sup>2</sup>]を満足した
- ・鉛直流動による低下はほとんど見られなかった



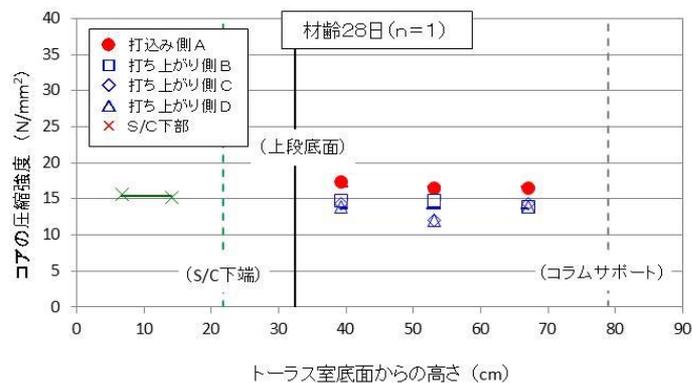
## (2) 補強材の圧縮強度②

### 平面流動試験

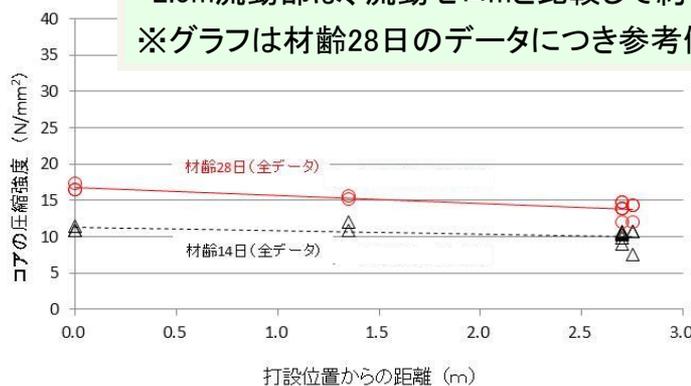


- ・全ての測定箇所目標圧縮強度[8.4N/mm<sup>2</sup>]を満足した
- ・11m流動部は、流動ゼロmと比較して約8%低下した
- ・流動による強度の低下は40m水路試験よりも顕著であった

### ¼立方試験

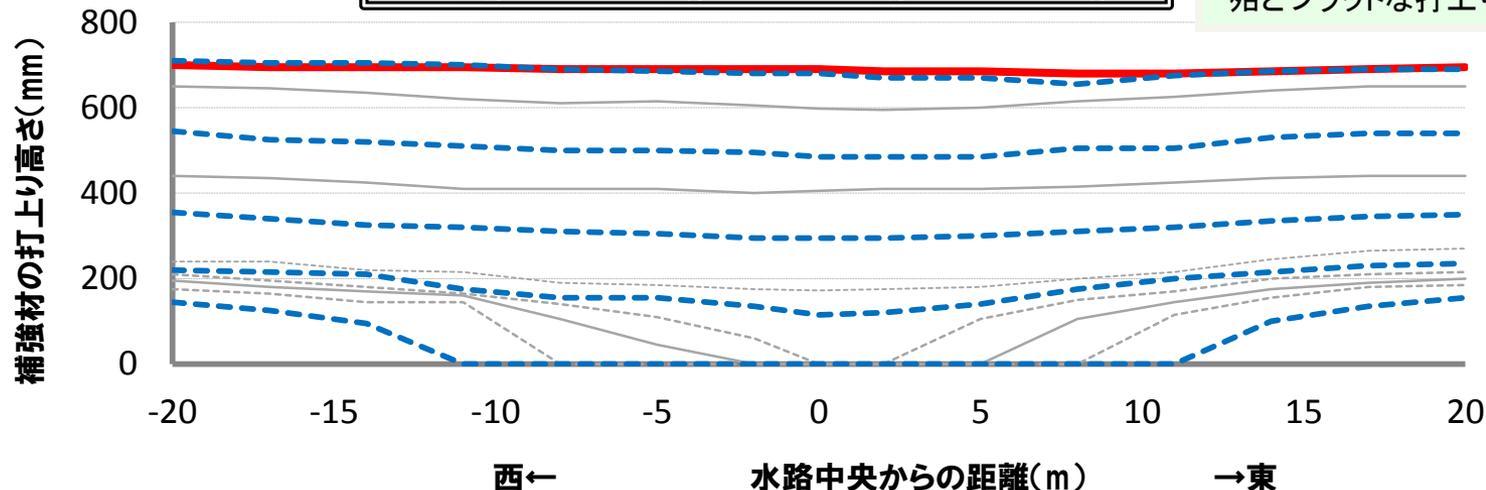


- ・全ての測定箇所目標圧縮強度[8.4N/mm<sup>2</sup>]を満足した
- ・鉛直流動による強度低下は殆ど見られなかった
- ・2.5m流動部は、流動ゼロmと比較して約19%低下した
- ※グラフは材齢28日のデータにつき参考値とする



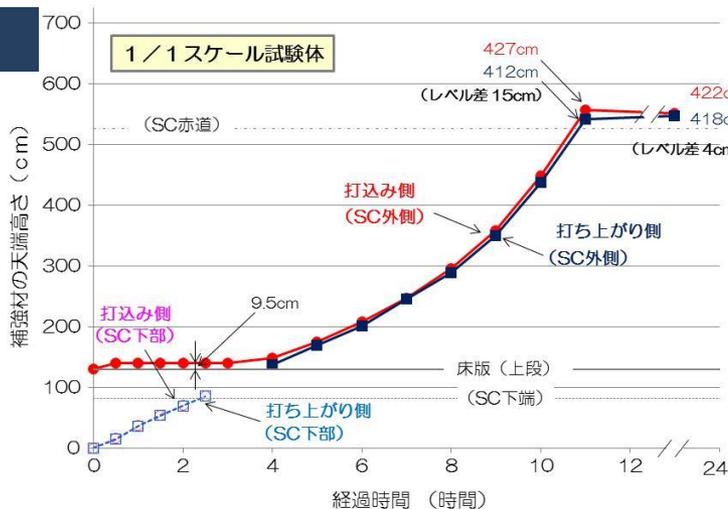
## (3) 補強材の流動性と充填性①

### 40m水路試験



- ・20m (本試験装置の最大長さ) まで流動することを確認した
- ・1.3cm/20m (0.07%) の偏差であり、殆どフラットな打上げを得た

### 打上げ試験

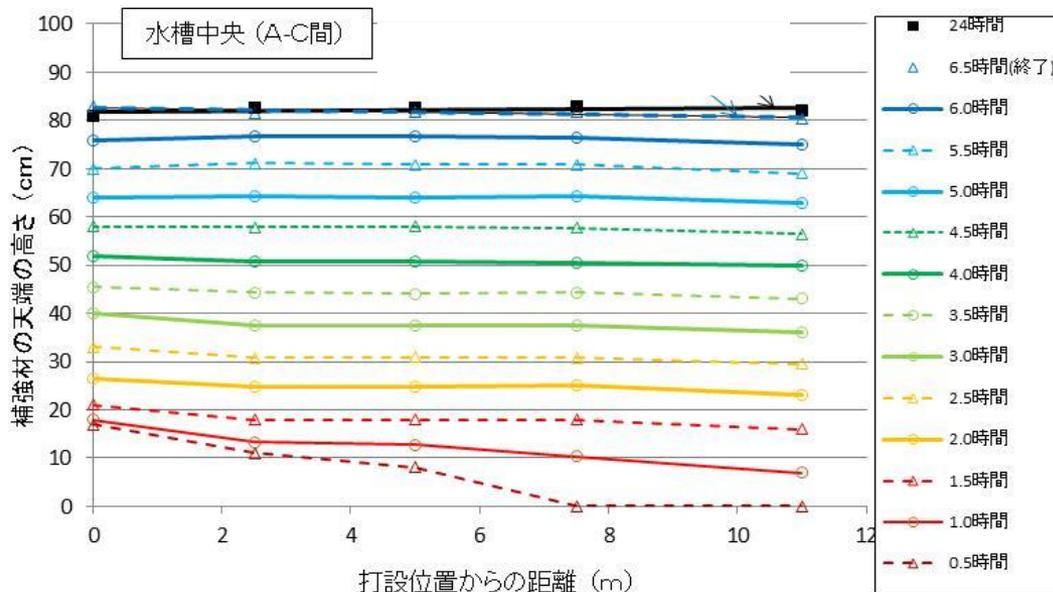


- ・S/C外周側※から打設して内周側※へ打上げることができた
- ・打込み/打ち上がり側のレベル差は4cm(24h後)となった

※本試験装置には内周側と外周側の区別はない

## (3) 補強材の流動性と充填性②

### 平面流動試験



#### ① 流動性

1cm/11m (0.09%) であり、殆どフラットな打上りを得た

#### ② 充填性

模擬ダクト部で隙間の無い良好な充填状態であることを確認した

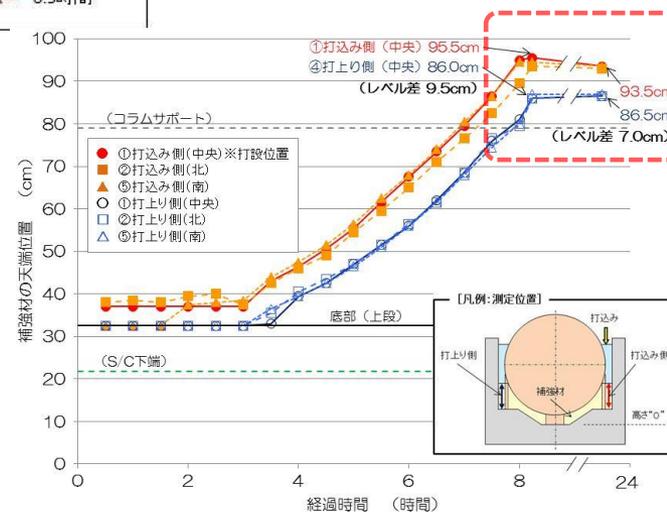
### ¼立方試験

#### ① 充填性

耐震サポート周囲に充填できていることを確認した

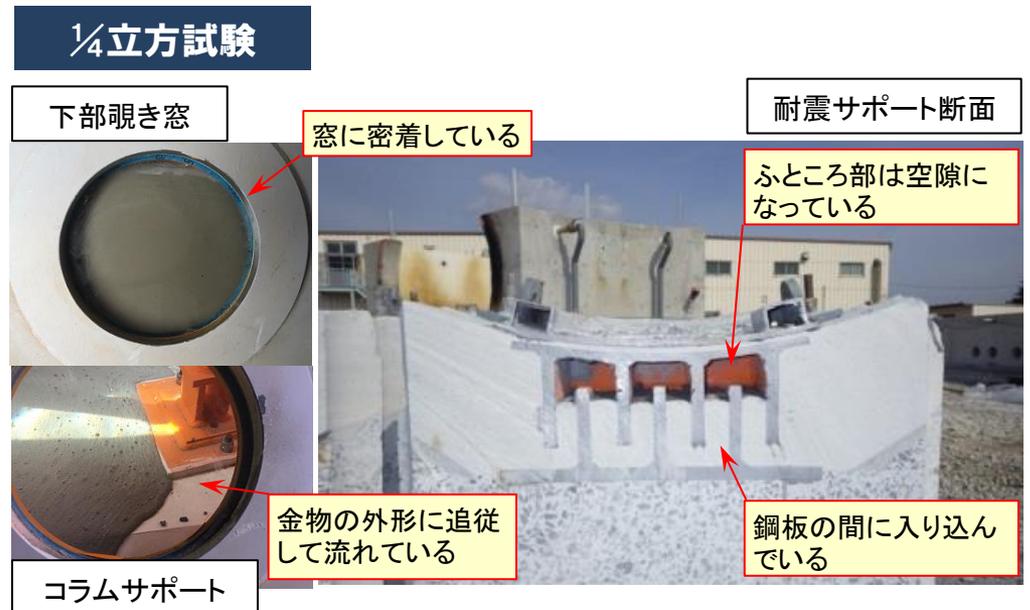
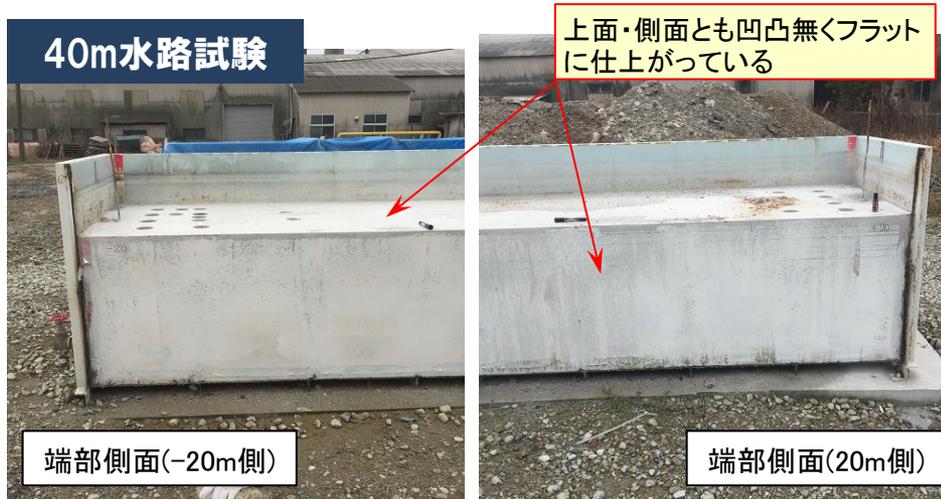
#### ② 打上り性

S/C内周側から打設して外周側へ打上げることができた  
打込み/打上り側のレベル差は7cm(24h後)となった



# 6.試験結果

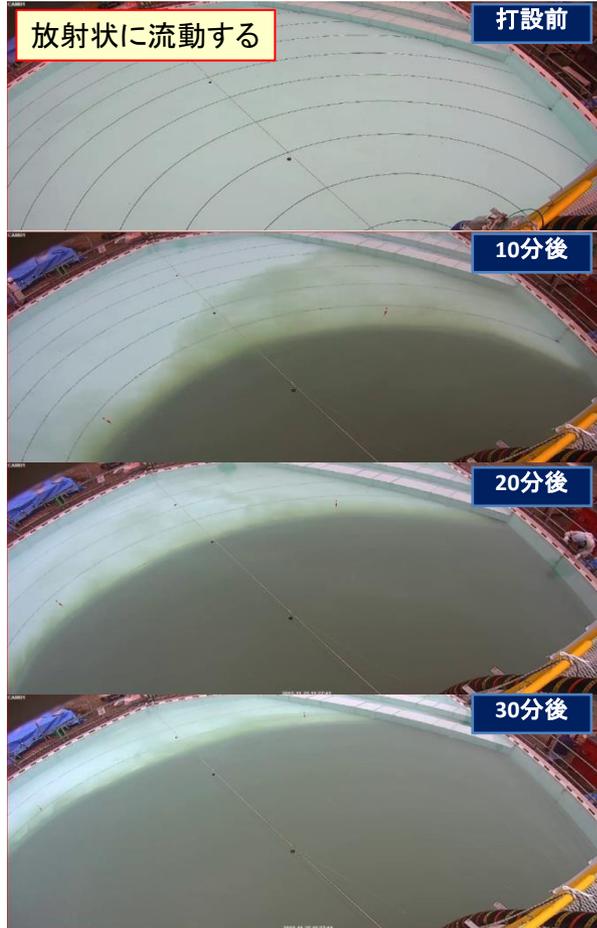
## (3) 補強材の流動性と充填性③



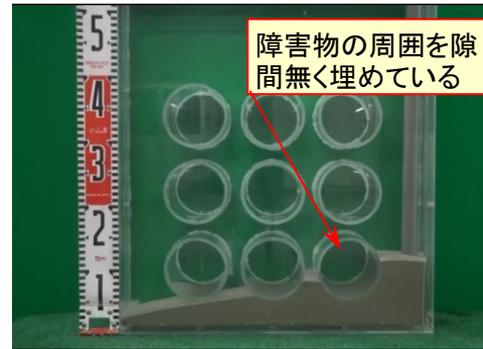
# 6.試験結果

## (3) 補強材の流動性と充填性④

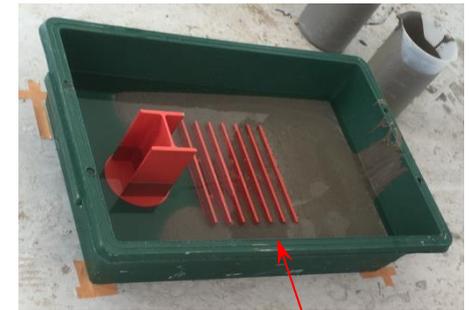
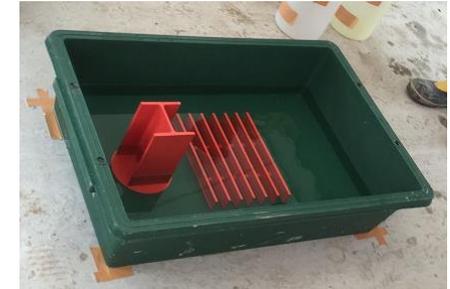
### 平面流動試験



### 参考1(デモ)



### 参考2(デモ)



## 7.今後の進め方

### (1) 2016年度開発の進め方

- ◆補強材の基本性能に対する試験結果/課題と対応方針  
要素試験で補強材の流動性・充填性・打上り性・圧縮強度を確認した。試験結果から、実機での強度評価方法の構築をする必要がある。  
→補強材の強度低下要因を検討し、補強材の強度算定式構築する。

- ◆実機適用性に対する課題と対応方針
- ①最新の現場状況を考慮して充填口配置見直しが必要  
→現場調査状況を反映した充填口配置を再評価
  - ②施工現場であるトラス室の環境を模擬して現場適用性を確認する。  
→耐放性・滞留水水質・堆積物の影響を試験で確認
  - ③耐震性評価に必要なデータの取得  
→圧縮繰り返し試験、静弾性係数試験等によりデータを取得

- ◆実規模試験での確認項目
- ①現場を模擬した試験装置により主に施工性を確認する。  
→打設ホースの干渉物回避操作・充填高さのモニターリング・オーバーフロー水の排水操作等
  - ②サイトレイアウトの検討(現地サイドとの情報共有)  
→補強材供給システムの配置検討

基本工事計画の作成

### ①補強材の強度算定方法の構築

- ・強度算定式の構築
- ・欠損の影響の評価(ダクト等)
- ・空隙の発生の可能性と影響の評価

### ②実機適用性の確認

- 1) 流動条件の検討  
最新の情報・条件により充填口配置を再検討
- 2) 放射線の影響確認  
打設直後～硬化時の放射線の影響を調査
- 3) 滞留水の影響確認  
ホウ酸の影響を評価  
ホウ酸以外の成分についても評価を検討
- 4) 堆積物の影響確認  
砂・錆・塗膜片について評価
- 5) 耐震性評価に必要なデータ取得  
(耐震性評価は、耐震性影響評価PJで実施)

### ③施工成立性の確認

※モルタル打設は別途

①+②+③: S/C脚部補強工法の成立性を確認

## 7.今後の進め方

### (2) 課題解決の考え方と見通し①

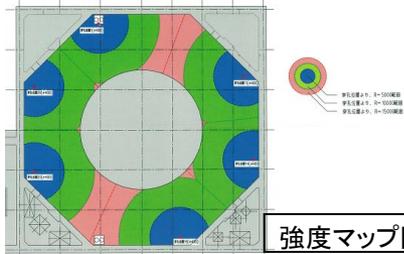
#### ① 強度算定

2014-15年度の試験で得たデータにより、流動による圧縮強度の算定式を以下のように策定した。

**[基準強度] × [流動に伴う低下\*] - [合流・側壁部・他による低下\*]**

なお、現在評価式の妥当性を検証中である。

別途検討中の1・2・3号機の充填口配置に当てはめて、強度マップを作成する。



\*: S/C脚補強材は水中不分離モルタルではあるが、流動時に水を取り込むことにより希釈され、強度が低下すると考えられる。

強度マップ図案

#### ② 欠損の影響の評価

1号機トラス室の空調ダクトをもとに、ダクト内空部を補強材の入り込まない欠損として評価し、周囲充填部の応力の増分を確認した結果、全て1%未満(最大0.4%)であることを確認した。よって、欠損による強度への影響は殆ど無視できる程度と考える。

#### ③ 空隙の発生の可能性と影響の評価

2014-15年度の試験の結果から、補強材の充填に際して殆ど空隙は発生しないと考える。(参考右写真)

仮に空隙が生じたとしても、広範囲に渡る連続したもので無ければS/Cの支持に影響は無いものとする。

#### ④ 充填口配置の再評価

##### 【1号機】

1号機の充填口は、2014-15年度の検討結果(6箇所)に加え、現時点の除染状況や、内周側のキャットウォーク切除を前提とした再評価を実施している。

現段階で11箇所を候補に挙げており、このうち6箇所を選出する予定である。

次頁に1号機の充填口配置検討案を示す。

##### 【2号機】

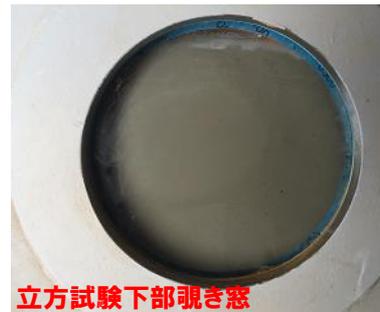
2号機の充填口は、2014-15年度の検討結果をベースにして、現時点の除染状況や、内周側のキャットウォーク切除を前提とした再評価を実施している。

現段階で10箇所を候補に挙げており、このうち5～6箇所を選出する予定である。

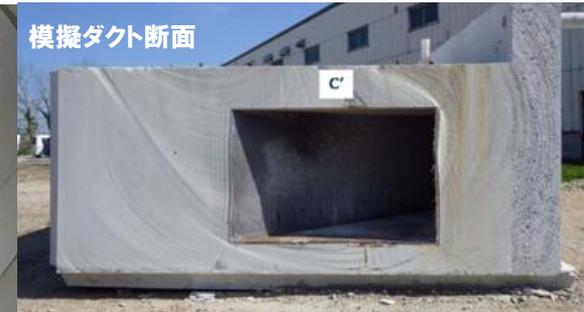
##### 【3号機】

3号機の充填口は、2014-15年度の検討結果をベースにして再評価を予定している。

2号機の検討終了後に作業に着手する。



立方試験下部覗き窓

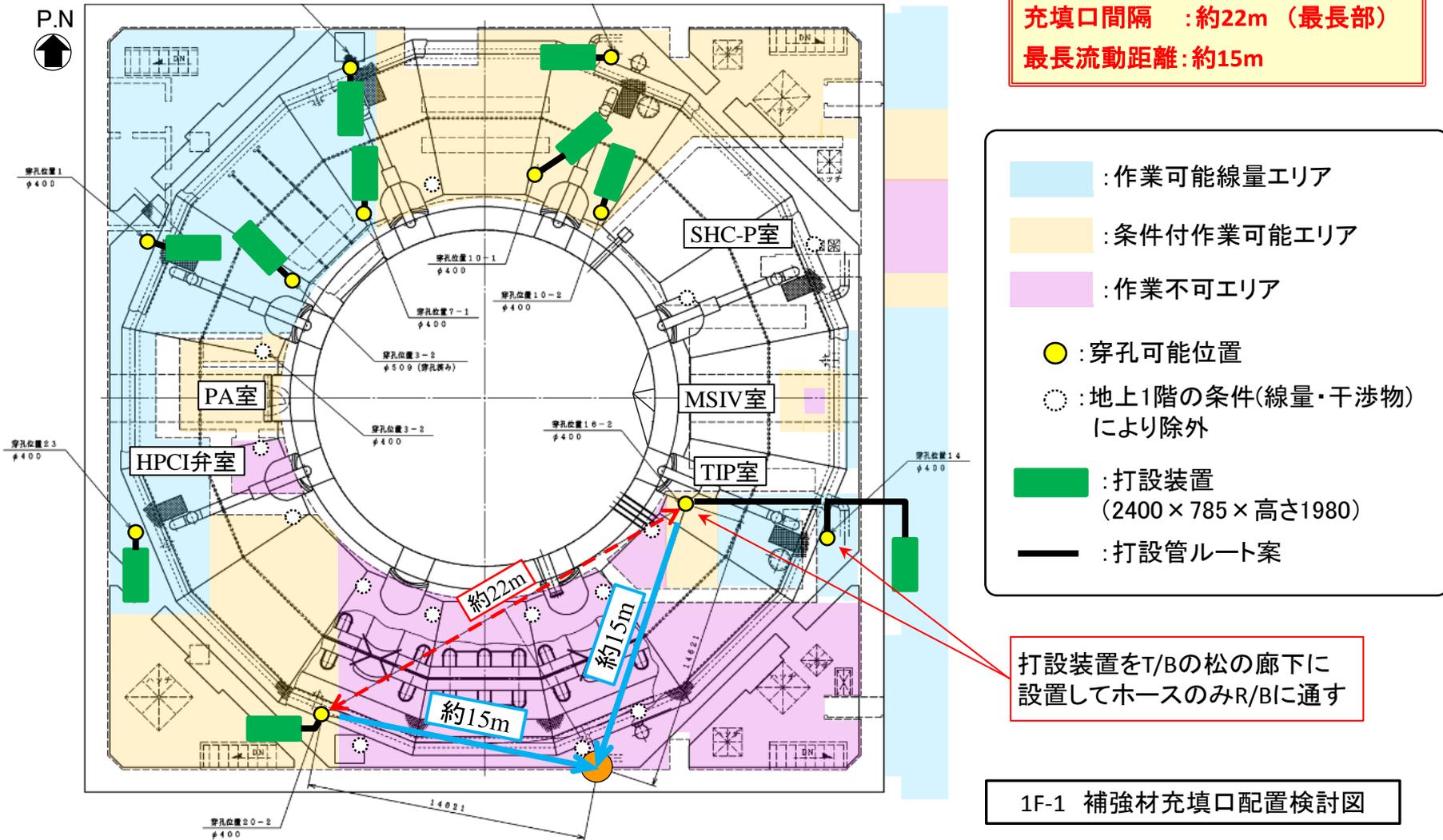


模擬ダクト断面

## (2) 課題解決の考え方と見通し②

1号機の充填口配置検討案を図に示す。

充填口の最長距離は約22m、最長流動距離は約15mである。(当初条件は約13m)



充填口間隔 : 約22m (最長部)  
最長流動距離: 約15m

- : 作業可能線量エリア
- : 条件付作業可能エリア
- : 作業不可エリア
- : 穿孔可能位置
- : 地上1階の条件(線量・干渉物)により除外
- : 打設装置 (2400×785×高さ1980)
- : 打設管ルート案

打設装置をT/Bの松の廊下に設置してホースのみR/Bに通す

1F-1 補強材充填口配置検討図

# 7.今後の進め方

(3) 2016年度の実施工程

2016-2017年度国プロでの工程を以下に示す。

