鋼板コンクリート構造の格納容器への適用性評価 (17) 格納容器の構造健全性評価手法の整備

Applicability evaluation of steel plate reinforced concrete structure for primary containment vessel (17)Improvement of Structural Integrity Evaluation Method for Primary Containment Vessel *田邊 雅士¹, 北島 靖己¹, 大坂 雅昭², 門馬 隆弘³, 小島 功⁴, 永山 了一⁵ 1東芝、2日立GEニュークリア・エナジー、3鹿島建設、4清水建設、5中国電力

福島第一原子力発電所事故の環境も対象に、事故時における格納容器の構造健全性を精度よく評価するこ とを目的に、RCCV 及び SCCV を対象にした高温弾塑性解析手法の整備を進めた。本報では、整備した解 析手法の概要について報告する。

キーワード: 格納容器, RCCV, SCCV, 福島第一事故, SA

1. 緒言

BWR 建設工期の短縮、格納容器の信頼性向上を目的に、2008 - 2010 年度に SC 構造格納容器 (SCCV) への適用検討を実施した (フェーズ I) [1]。その後、福島第一原子力発電所事故を契機に、事故時荷重条 件の見直し、開発目的の追加を行い、2016 年度までの期間で RC 構造格納容器 (RCCV) も含めた高温状 態での格納容器構造の健全性評価手法について整備した(フェーズII)^[2]。

2. 格納容器の構造健全性評価手法の整備

2-1. 格納容器構成材料の物性データの整備

福島第一原子力発電所事故事象では、格納容器温度がオーバースケール(400℃以上)したことが報告さ れている^[3]。また、初期の高温を経た後 100℃以上の温度状態が長期間継続したことも確認されている。そ のため、フェーズ I では材料試験として、コンクリート、鋼材について最高 300℃までの物性データを取得 したが、フェーズⅡでは温度範囲を最大700℃まで拡大して材料試験を実施し、物性データを拡充した。ま た、コンクリートについては、高温継続時間をフェーズ Iの35日から7ヵ月に延長したデータも取得した。

2-2. 高温弾塑性解析技術の開発

事故時荷重条件の見直しに合わせ、フェーズ I で 200℃ までであった熱圧縮・座屈試験及びせん断試験の温度範囲 をフェーズⅡでは300℃まで拡大した。また、図1に示す重 要部位の試験についても、最大300℃までの温度範囲で実施 した。既設炉も含めた格納容器構造の SA 時構造健全性評価 手法の高度化を目的として、一部試験は SC 構造に加え、RC 構造についても実施した。

試験結果と取得した材料物性を反映した各種シミュレー ション解析の比較・評価より、複雑な挙動を示す高温条件 でのコンクリート - 鋼材複合構造の解析モデル化手法につ いて検討し、高温下における格納容器構造を精度良く評価 可能な手法を整備した。

3. 結論

材料試験を実施し、コンクリート及び鋼材(鋼板、スタ ッド、鉄筋)の700℃までの物性データを取得した。また、 試験結果と解析結果の比較・評価を通じて高温下における 格納容器構造の弾塑性挙動を精度良く表現可能な解析手法 を整備した。

・追加材料試験(高温時材料物性データの拡充) 追加部材試験(SA時高温条件での熱圧縮・座屈 試験、せん断試験)

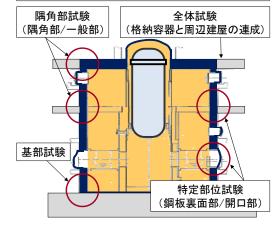


図1フェーズⅡ試験の概要

参考文献

- [1] 大賀ほか、"鋼板コンクリート構造の格納容器への適用性評価(1)全体計画、"原子力学会「2010年秋の大会」 [2] 大賀ほか、"鋼板コンクリート構造の格納容器への適用性評価(8)開発計画(フェーズⅡ)、"原子力学会「2015年 秋の大会!
- [3] 原子力災害対策本部: 原子力安全に関するIAEA閣僚会議に対する日本国政府の報告書 -東京電力福島原子力 発電所の事故について-、2011.6.

*Masashi Tanabe¹, Yasumi Kitajima¹, Masaaki Osaka², Takahiro Momma³, Isao Kojima⁴ and Ryoichi Nagayama⁵

¹Toshiba Corporation, ²Hitachi-GE Nuclear Energy, Ltd., ³Kajima Corporation, ⁴Shimizu Corporation,

⁵The Chugoku Electric Power Co., Inc.