U.D.C. 620. 179. 16. 05-519 : 621. 039. 536. 4 621. 039. 524. 46. 034. 44 FUGEN

新型転換炉原型炉「ふげん」 炉内圧力管超音波探傷装置の開発

Developement of Ultrasonic Flaw Detective Device of Pressure Tubes for the Prototype Advanced Thermal Reactor "FUGEN"

Inservice Inspection (I.S.I.) for pressure tubes in the core of the prototype advanced thermal reactor is to be carried out under the program listed below for its characteristic structures and materials.

The major items of I.S.I.:

1) Volumetric inspection by ultrasonic flaw detector.

2) Visual inspection by bore-scope and I.T.V. systems.

3) Measurement of inside-diameter and curvature of pressure tube.

Apparatuses for I.S.I. which are mostly under development include the following:

A subsize remote-controled ultrasonic flaw detective device which proved its high performance in the test.

柴藤英造* Eizô Shibatô 加藤良一* Ryôichi Katô 木野裕敏** Hirotoshi Kino

1 緒 言

m

79

1.0

P

1 pt

4

Ą

~ ~

¥

1000

 \checkmark

L M

魚

11-

A.

100

11

11

1-1 30

10

近年,発電用原子炉の増加に伴い,その機器,特に原子炉 冷却系耐圧機器に対しては,いっそう高度の信頼性が要求さ れるようになった。その信頼性向上のための一手段として重 要視されているのが,Inservice Inspection (供用期間中検 査,以下,ISIと略す)である⁽¹⁾⁽²⁾。これは,従来の火力発電 プラントの定期検査に相当するものであるが,対象が原子炉 であるため,放射線から検査員を防護する問題,あるいは, 空間的制約により機器に接近することが困難な問題などをを 内包している。したがって,ISIを実施するためには,現 在における最高の非破壊検査技術および検査装置の遠隔操作 技術が要求され,これらの多くはまだ開発の途上にある。

将来型炉である新型転換炉原型炉「ふげん」(以下, ATR と略す)においても,これらの情勢を見越し,動力炉・核燃 料開発事業団を中心として,関係各社の協力のもとに炉心部 圧力管(軽水炉の圧力容器に相当)のISI装置を開発中で ある。

また、ATRE力管のISI項目としては、超音波探傷、 ボアスコープとITV(工業用テレビ)を使用しての肉眼検 査および圧力管形状の健全性検査を目的とする内径、真直度 の測定を実施する予定である。これらの装置は、現在、個々 に開発中であるが、最終的には、図1に示すモニタリング装 置に一体化され、タレット機構により順次圧力管にそう入さ れるインテグレーテッド タイプのISI装置となる予定である。 日立製作所は、ISIとしては最も重要と考えられる超音 波探傷装置およびその他の装置を圧力管内にそう入する駆動 装置、タレット装置およびモニタリング装置の搭(とう)載移 良好な結果を得ることができた⁽³⁾⁽⁴⁾。

本報告では、ATRにおけるISIの特徴および試作装置 について述べる。

2 ATROISI

2.1 その特徴

ATRは、国産自主技術による開発および核燃料の有効利 用を目的としている原子炉であることから、重水減速軽水冷 却、かつ、縦型圧力管方式というユニークな炉心構造をなし ている。また、軽水炉の圧力容器に相当する 224本の圧力管 は、新種の高強度材であるZr合金製の薄肉管であることなど から、ISIに取り組む基本的な思想は従来型軽水炉に対す るものと同様ではあるが、その具体的な実施方法においては、 上記の構造に対して合理的なISIとなるように留意するこ とが重要である。おもな特徴を下記に述べる。

(1) 軽水炉においては,厚肉大型単一圧力容器に対する信頼 性の評価が問題となるが、ATRは、多数の圧力管と呼ばれ る複数の圧力容器より成っているため、複数圧力容器の信頼 性評価を行なう必要がある。

(2) 圧力容器の構造そのものが、従来型軽水炉のそれに比べ て薄肉、かつ単純円筒形状であり、また、たとえば使用材料 がZr合金という材料検査段階で超音波探傷法により非常に 微細な欠陥まで検知されるなどの十分な品質管理のもとに容 器の製作がなされるので、それらを考慮したISI計画を行 なう必要がある。

(3) 使用される Zr 合金については、すでにカナダなどで使用

動を行なう組立式特殊台車の開発を担当している。 筆者らは、遠隔操作による超音波探傷装置について、スト ロークのみどの実物大試作装置を完成させて試験を行ない、 実績があるもので、動力炉・核燃料開発事業団の委託に基づき、日立製作所などにおいてさらに広範囲、かつ詳細なデータが積み重ねられているので⁽⁵⁾⁽⁶⁾、これらのデータに基づく合理

13

*日立製作所日立工場 **日立製作所日立研究所

新型転換炉原型炉「ふげん」炉内圧力管超音波探傷装置の開発 日立評論 VOL.56 No.6 528





図| 実機|S|装置 本図はATRの|S|装置一式の概要を示した ものである。図中の特殊台車はモニタリング装置の位置決め装置であり、|S| 時に組み立てて使用する。

Fig. I Conceptional Design of Practical ISI Apparatuses

的なISI計画とする必要がある。

(4) 圧力管の健全性評価方法としては,前記データに基づく 最新,かつ合理的な方法である「線形弾性破壊力学(Linear Elastic Fracture Mechanics)」によるものが導入されるの でこの考え方を取り入れたISI計画とする必要がある。こ の手法は,アメリカにおける従来型軽水炉用の基準⁽¹⁾にも導 入されることになっている。

2.2 試作超音波探傷装置

2.2.1 概 要

14

前述のように, 圧力管に対して「線型弾性破壊力学」による健全性評価を行なうためには, 圧力管の欠陥の有無, 万一検出された場合にはその欠陥の形状, 大きさを評価する必要がある。その一手段として開発を進めているのが, この超音波探傷装置である。

実際には、ATRの構造上の制約に上り 炉心下部上り超

図2 探傷法概念図 探傷ヘッドで検出された信号は、ケーブルを通して、超音波探傷器に入り、ここでブラウン管上に表面エコーとともに表示される。さらにここで欠陥信号のみが選別され、ペン書きオシログラフによりチャート、紙上に記録される。

Fig. 2 Block Diagram of Ultrasonic Inspection and Recording

ことになった。なお,探触子を高放射線環境下で使用するこ とについては,放射線損傷による特性の劣化が懸念されたが, 照射試験を行なった結果,使用上問題ないことが確認された。

2.2.2 探傷方法

図2は探傷方法の概念図である。

探触子は、10mm×5mm平面長方形のものを2個用い、管軸 方向に長い欠陥および円周方向に長い欠陥それぞれに最大感 度を有するように配置されている。なお、この探触子は1探 触子法用のものである。

探触子の走査としては、全面探傷を行なうために5mmピッ チで軸方向に送るごとに1回転させる方法を用いている。

探傷法としては,表面傷がおもな対象となるため斜角法を 採用し,これを水浸法で行なっている。その他,不感帯をな くす意味で探触子の回転角度は380度とし,20度のオーバラッ プを行なっている。

入所には, AIA、/再進上、/ 同小/によ	
音波探触子を最大約8mそう入したうえ	で遠隔操作による超
音波探傷を行なわなければならないが,	これは、各種の ISI
装置を一体化した「圧力管モニタリンク	"装置」により行なわ
れる予定である。	
そのため、位置決め精度、探触子の走	全法など種々の問題

があったが、検討の結果、次記の方法で超音波探傷を行なう

欠陥の表示には,超音波探傷器のブラウン管上に "A"ス コープ法による表示を行ない,さらにゲート回路を併用する ことにより欠陥信号のみをペン書きオシログラフを使用して チャート紙上に記録している。このため,従来,超音波探傷 の欠点とされていた欠陥記録の保存性という面が改良されて おり,また,最初に感度の校正を行なっておけば,その後は 新型転換炉原型炉「ふげん」炉内圧力管超音波探傷装置の開発 日立評論 VOL.56 No.6 529



図3 試作装置および試験装置 架台の上部中央にある管が、テスト 用の圧力管であり、その下にあるのが試作超音波探傷装置である。 Fig. 3 Test Facilities and Subsize U.T Apparatus 図4 探傷ヘッド部 先端の超音波探触子用ヘッドキャップを取り除いた状態を示す。

Fig. 4 Photo of U.T Detector Head

半自動的に探傷と記録を同時に行なうことが可能である。

2.2.3 試作超音波探傷装置

1. M

今回の試作の目的は,前記の探触子走査を電気機械的に遠隔操作で実現させる技術を確立することおよび探触子への信号ケーブルが約40mと長くなることによる探傷感度の低下その他の問題の有無を調べることであった。

実際の圧力管は、Zrの合金製の圧力管本体部(長さ約5m, 内径117.8 ¢ 肉厚4.3t)の上下に、それぞれ約1m,約3mの ステンレス鋼管がRolled-Joint法により接合されており、これ を圧力管集合体と呼んでいる(図1参照)。したがって、実際に は圧力管集合体の下端より最大約8m上方まで探触子をそう 入して探傷を行なわなければならない。ただし、今回の試作装 置は約4mそう入長さのものである。試作装置および試験装置 の全体は図3に、探傷ヘッド部は図4に、探触子の取付状態 は図5に、試作装置の構造は図6に示すとおりである。



本装置の設計にあたって留意したのは下記の点である。 (1) 探触子の走査にあたっては, 探触子より圧力管管壁まで の距離が一定である必要があるのに対して、本装置の軸心と 圧力管のそれとが一致しない場合が予想される。そのため、 圧力管と探傷ヘッドの軸心が自動的にある誤差範囲内で一致 するように工夫されている。

図5 探触子取付状態 圧力管の中から,超音波探触子がのぞいているところを示す。 Fig. 5 Photo of U.T Probes

15

新型転換炉原型炉「ふげん」炉内圧力管超音波探傷装置の開発 日立評論 VOL.56 No.6 530

(2) 万一, 欠陥が発見された場合で, 機器の健全性の面から 問題なしと判断された場合でも、その欠陥は継続して監視さ れなければならないが, そのためには欠陥位置を正確に知る とともに探触子をその位置に精度良く位置決めする必要があ る。

本装置では,探触子の軸方向送り機構として長尺ボールス クリューを用いることにより,位置決め精度の向上を図って いる。

(3) 圧力管集合体の下端より探傷ヘッドをそう入して水浸式 の超音波探傷を行なうため、管下端に対する特殊な水シール 機構を備えている。

2.2.4 試験結果

(1) 遠隔操作機能

自動調心機能,位置決め精度および水シール性能について 試験を実施し,部分的な改良を加えた結果,次に述べるよう な成果が得られた。

(a) 自動調心機能

圧力管と試作装置の心ずれが5mmの状態で、探傷ヘッド 部のそれが最大 1.1mmであり, 許容範囲内であった。

(b) 位置決め精度

4 mの累積で 0.5mm以下であり, 許容範囲内であった。

(c) 水シール性能

 $2 \text{ kg/cm}^2 \text{ G}$ の水圧で30分間保持して、漏えいは認められ なかった。

(d) その他

全面探傷走査に要する時間は, 圧力管1mあたり約8分 であった。

(2) 超音波探傷試験

本試験では次に述べるような結果が得られた。

(a) 最大検出感度

約40m離れた地点よりの遠隔超音波探傷により、長さ、 3.1mm、深さ80µ(肉厚の1.9%)の表面傷が検出可能であっ た。

04

(b) チャネル間の電気的干渉問題

軸方向欠陥用および周方向欠陥用の2チャネル同時超音 波探傷実施の場合の, チャネル間の電気的干渉は認められ なかった。

(c) 欠陥規模の評価

破壊力学の観点より,発見された欠陥に関して必要な情 報は、欠陥の長さと深さである。本装置では、欠陥の長さ は、ほぼ±2mmの範囲で推定でき、欠陥深さは、反射エコ ーの高さからほぼ推定可能である。なお、 欠陥深さの推定 については、80~300µまでの欠陥深さと欠陥信号波高値と の間に直線関係がほぼ成立していることが確認された。



3 結 言

ATR 圧力管の ISI はその特殊性のため、各種の材料特 性試験に基づく独自の検査になること、また、そのための遠 隔操作による超音波探傷装置を試作し試験を行なった結果, 約40m離れた地点より、最小、長さ 3.1mm、深さ80µの表面 傷を検知することができ、かつ欠陥規模の評価もほぼ可能で あることが確認された。

最後に本試作および試験については、動力炉·核燃料開発 事業団の委託により行なわれたものであることを付記し、種 種のご配慮に対し関係各位に深く謝意を表わすものである。

参考文献

- (1) ASME, Boiler and Pressure Vessel Code Section XI, "Inservice Inspection of Nuclear Reactor Coolant Systems"
- (2) Kellermann, O. et al, "Recurring Inspection of Nuclear Reactor Steel Pressure Vessels", TECHNICAL REPORT SERIES No.81, IAEA, VIENNA, 1968 IAEA 主催により1966年に開催された題記の Pannel に提 出された論文集およびその討論内容を集録したものであり, ISI関係者必読の書であろう。
- 柴藤,加藤,木野「新型転換炉圧力管インサービス・インス $(\mathbf{3})$ ペクション装置の開発」昭和48年度機械学会総会講演会論文 集(昭48-4)
- (4) Shibato, E. Akebi, M., "Outline of Development on Pressure Vessel Structure for the Prototype Advanced Thermal Reactor FUGEN", to be presented at the 2nd International Conf. on Pressure Vessel and Piping Technology of ASME, San Antonio, USA, Oct. 1973
- (5) 楠本ほか「Zr合金管の疲れ脆性特性(第1報)」昭和48年度機

試作超音波探傷装置構造図 図 6 超音波探触子を圧力管内の所定の 位置までそう入し、そこで探傷走査させる装置である。圧力管内へのそう入は 約4mのボールスクリューで行なわれ、なめらかな動作と正確な位置決めが得ら れる。

Fig. 6 Structure of Subsize U.T Inspection Apparatus.

16

械学会総会講演会論文集および「同(第2報)」同全国大会講 演会論文集(昭48-4)

Kusumoto, S. and et al, "Effects of Hydrogen Content, (6)Temperature and Crack Configuration on Fatigue Crack Propagation and Unstable Fracture Behaviour of Zr-2.5 Nb Pressure Tube", to be presented at the 2 nd International Conf. on Structural Mechanics in Reactor Technology, Berlin, W. Germany, Sept. 1973