## 1 - 5FBRプラントの長寿命化に向けて

## - 実機で長期間使用された溶接部並びに補修溶接の評価 -

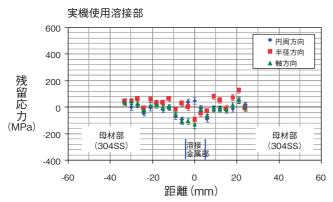
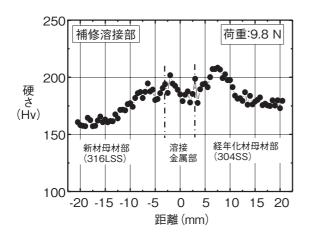


図 1-13 実機で長期間使用された溶接部の残留応力測定結果 実機環境で長期間使用されることにより、溶接部の残留応力は 緩和され、値は低くなります。



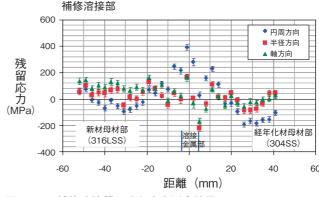


図1-14 補修溶接部の残留応力測定結果 補修溶接によって残留応力が発生しますが、図1-13の結果 からも分かるように、実機使用によりその影響は小さくなると 考えられます (なお、補修溶接後は未使用です)。

図1-15 補修溶接部の硬さ測定結果

長期間使用された材料の母材部の一部は補修溶接により硬さ が増加しますが、溶接金属部近傍の硬さは低く、硬さの違いが 大きくなります (なお、補修溶接後は未使用です)。

FBRの実用化に向けて、経済性を向上させる方策のひ とつとして、プラントを長寿命化しトータルコストを低 減することが検討されています。プラントの長寿命化に 向けては、プラントに用いられる構造材料に対して強度 特性に及ぼす経年化(長期間の使用)の影響を評価する ことが重要であり、特に溶接部に対する評価が重要視さ れます。しかしながら、これまで実機プラントにおいて 長期間使用された溶接部に対して経年化の影響を評価し た例は少なく、経年化に関係するデータ取得や評価が望 まれています。本研究では、材料の強度特性に関係する 特性として溶接部の「残留応力 |並びに「硬さ |に着目し、 仏国の高速炉Phenixの 2 次主冷却配管部にて長期間に わたり(526~545 ℃ で約88000 h)使用されたオーステ ナイト系ステンレス鋼の溶接部に対して評価を行いました。

溶接部の残留応力は中性子線を用いて測定しました。 残留応力測定結果を図1-13に示しますが、実機で長期 間使用された溶接部の残留応力は低く、実機環境での使 用によって減少(緩和)することが分かります。溶接部 の硬さ分布は、図に示しませんがほぼ一様であり、強度 特性の低下を予見させる領域は認められません。

一方、実機プラントでは、一定期間使用された材料(経 年化材)に未使用の材料(新材)を溶接した補修溶接部 が発生することも予想されます。このような溶接部にお いては片側が経年化材であるため、新材同士の溶接部と 比較して強度特性が劣る可能性が考えられます。そのた め、プラントの長寿命化に向けては、補修溶接による影 響を把握しておくことも重要になります。図1-14に Phenixにて同様に使用された経年化材に新材を溶接し た補修溶接部の残留応力測定結果を示します。補修溶接 によって残留応力は発生しますが、図1-13で示したよ うに実機環境での使用により緩和されるため、強度特性 に及ぼす影響は小さくなると推測できます。図1-15に 補修溶接部の硬さ測定結果を示しますが、経年化材側の 溶接部近傍で硬さの違いが認められます。顕著な硬さの 違いは応力集中の原因となり、溶接部の強度特性を低下 させる可能性が考えられるため、今後、補修溶接部の強 度特性評価を進めるにあたっては、上で述べた硬さの違 いが重要な指標となる可能性が明らかになりました。今 後は、硬さの違いを生んだ因子やその影響を評価するこ とが重要と考えられます。

## ●参考文献

小原智史、高屋茂ほか、オーステナイト系ステンレス鋼溶接継手の金属組織と残留応力に及ぼす実機での高温長時間使用および補修溶接の 影響, 保全学, vol.9, no.1, 2010, p.32-38.