

# EFFECTIVE NOTCH STRESS法による 補修鋼床版の疲労耐久性評価

琉球大学大学院2年 井上諒

## 1.研究背景および目的

### 背景

- ▶ 鋼橋において疲労損傷が多数報告⇒各種疲労対策が施される。
- ▶ 現行疲労評価法には課題があり疲労対策後の疲労評価できない。

▼  
**疲労対策後の疲労評価を可能とする新たな疲労評価法が必要**



図1疲労損傷・対策事例(鋼床版の場合)

2

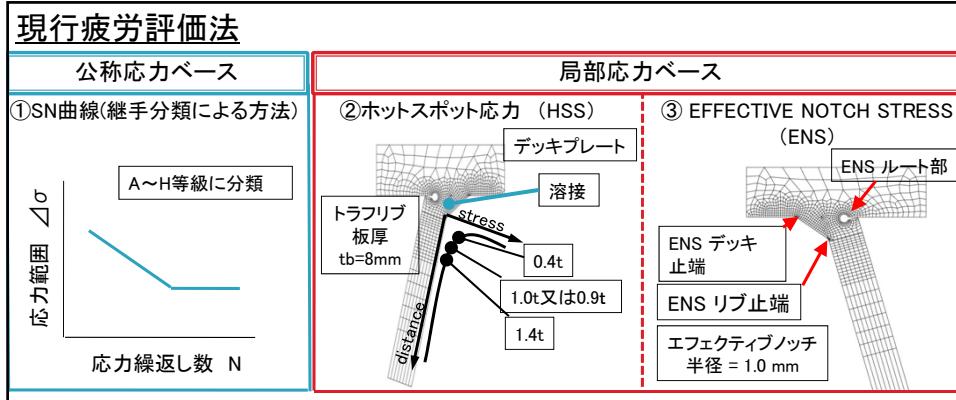


図2 現行疲労評価法

**課題**

- ①継手分類:疲労対策後、着目部位での公称応力算出が困難。
- ②HSS法:外挿点が疲労対策部材と干渉し評価できないケースがある。
- ③ENS法:FEM解析での評価は可能、ただしENSと相関関係のあるリファレンスポイント(RP)の設定をする必要がある。

**目的**

疲労対策後においても適用可能な疲労評価法の提案

**2.研究フロー**

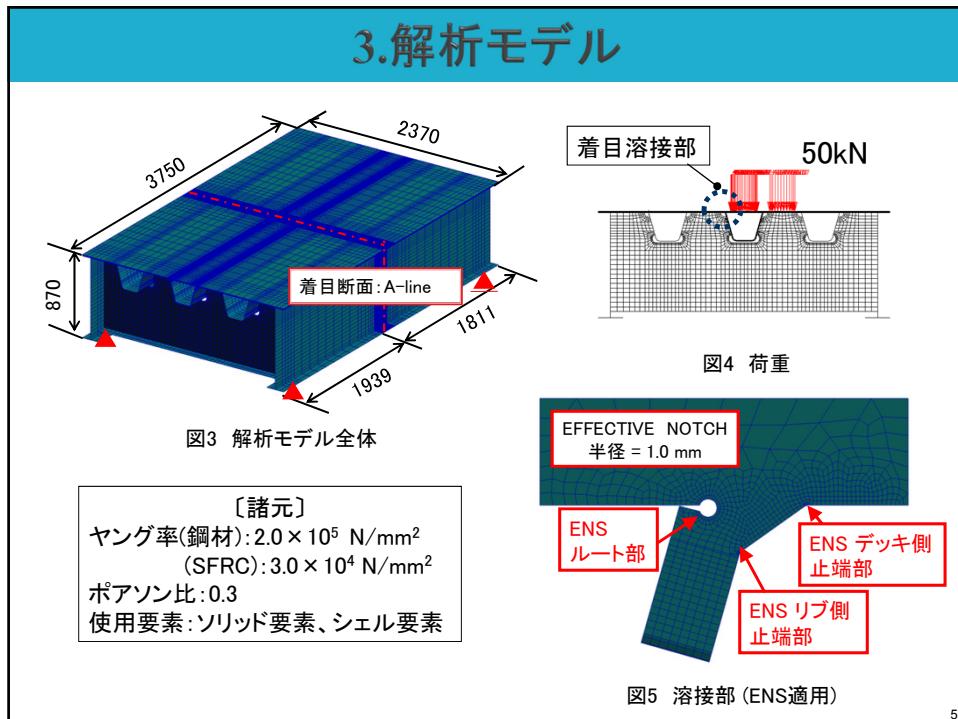
ステップⅠ :既存局部応力評価手法(HSS、ENS)の適用性検証  
★検討手法:FEM解析

ステップⅡ :FEM解析による参照応力測定箇所(RP)の推定  
★検討手法:FEM解析

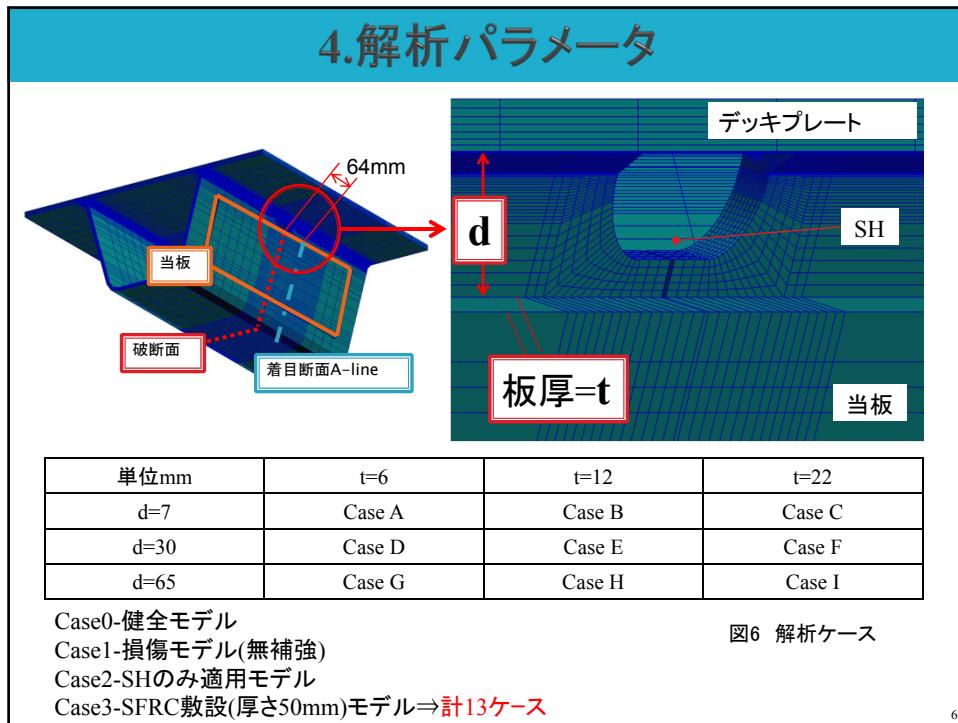
ステップⅢ : FEM解析の検証  
★検討手法:静的載荷試験(実物大試験体)

ステップⅣ :疲労対策後でも適用できる新たな疲労耐久性評価法  
・参照応力測定箇所(RP)の提案  
★検討手法:疲労試験(実物大試験体)

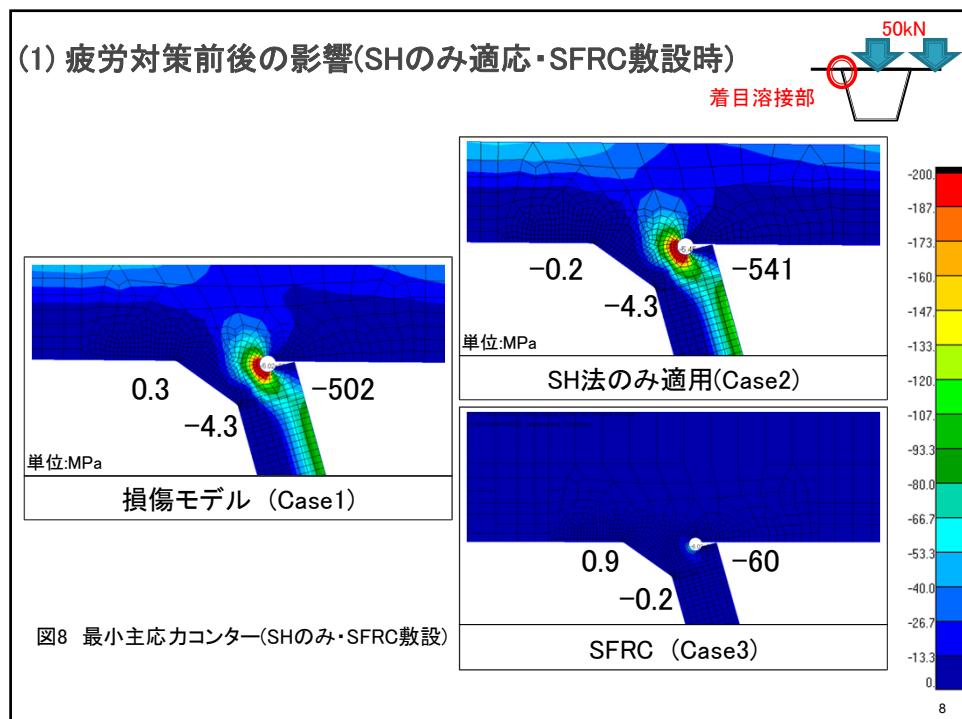
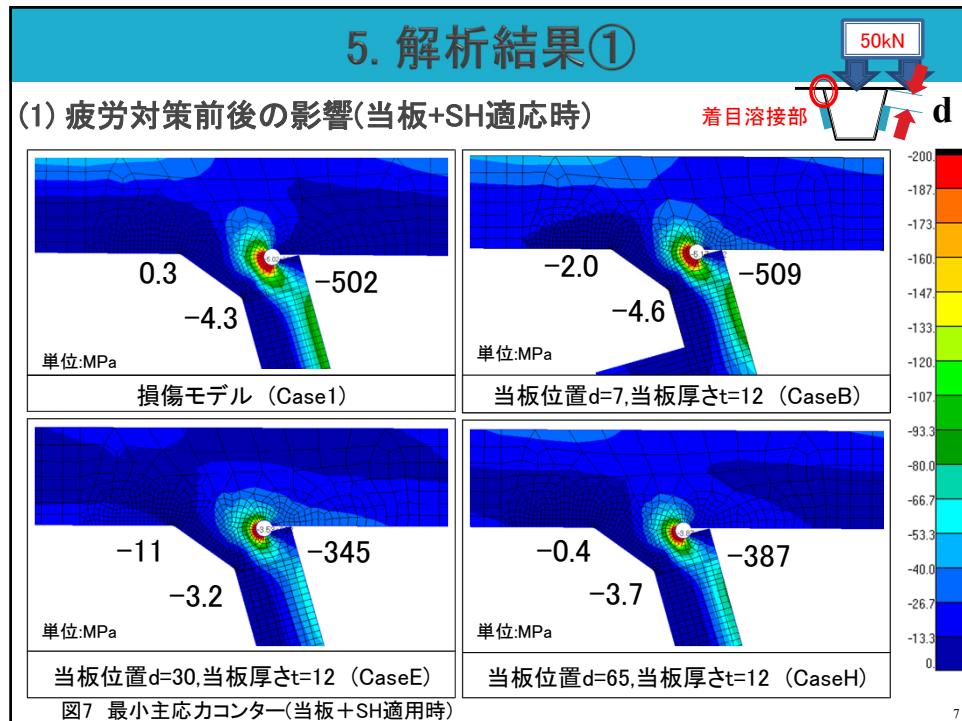
4



5



6



## 6. 解析結果②

### (2) ENS法による評価(全解析ケース)

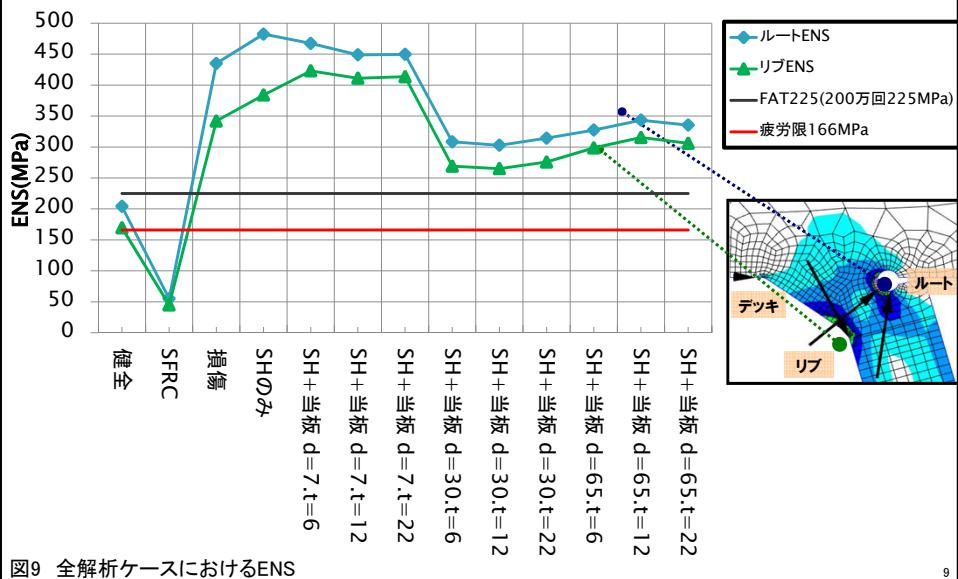


図9 全解析ケースにおけるENS

9

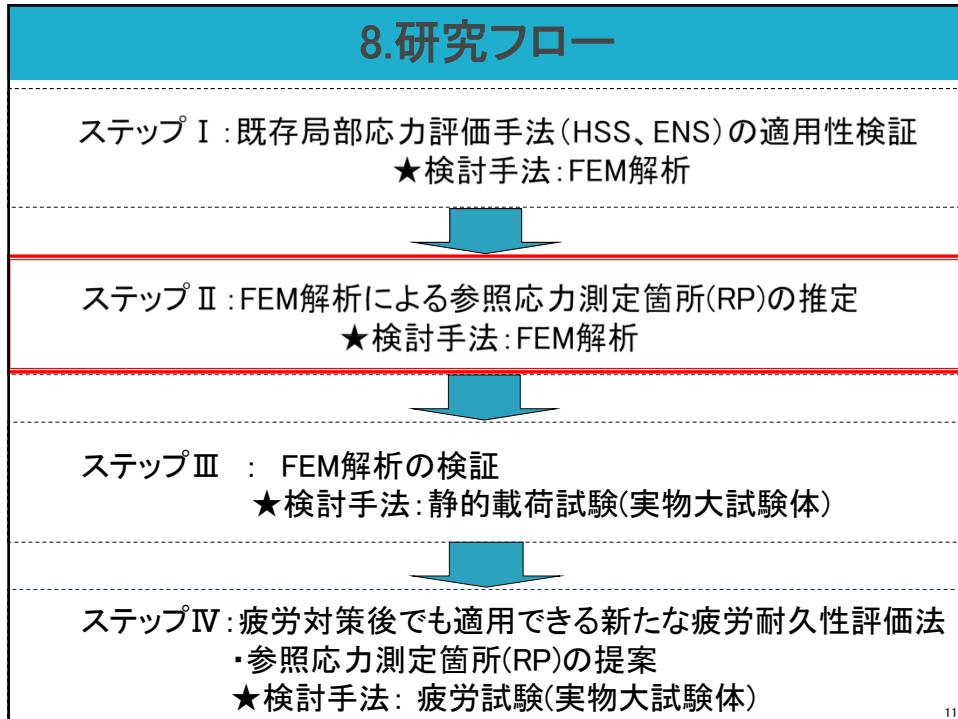
## 7. ステップ I まとめ

ENS法を用いた疲労対策後における  
局部応力性状把握と疲労対策効果が検証可能であることを示した。

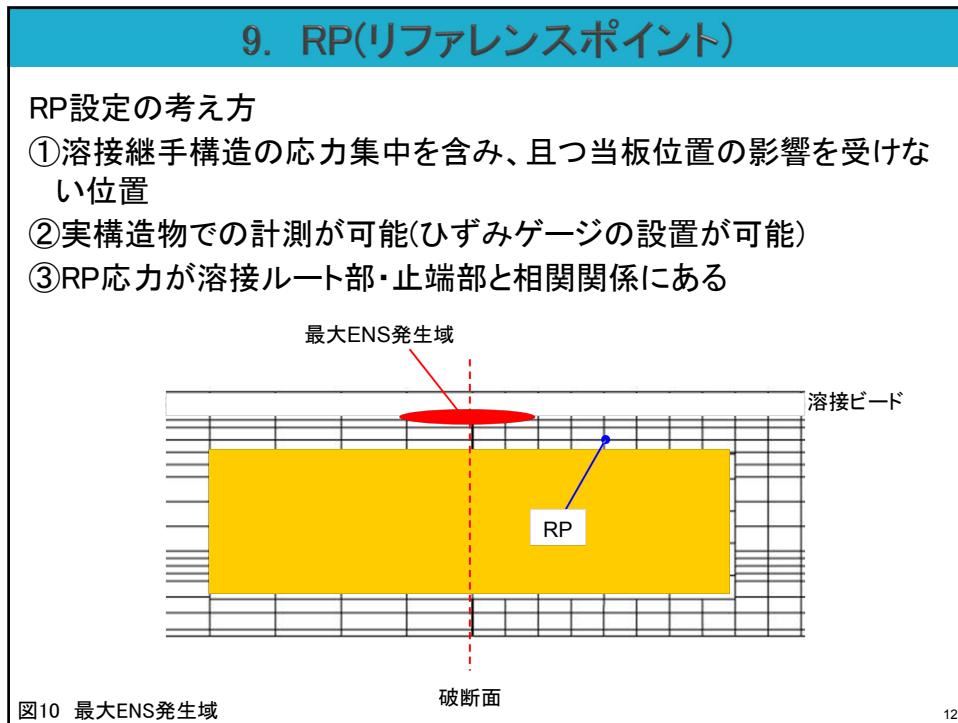
以下に検証結果を示す。

- (1)き裂発生起点は溶接ルート部のケースが多い。
- (2)疲労対策後、疲労耐久性を低下させるケースもある。
- (3)疲労耐久性が向上する場合もあるが、健全時の状態まで回復できない場合が多い。

10

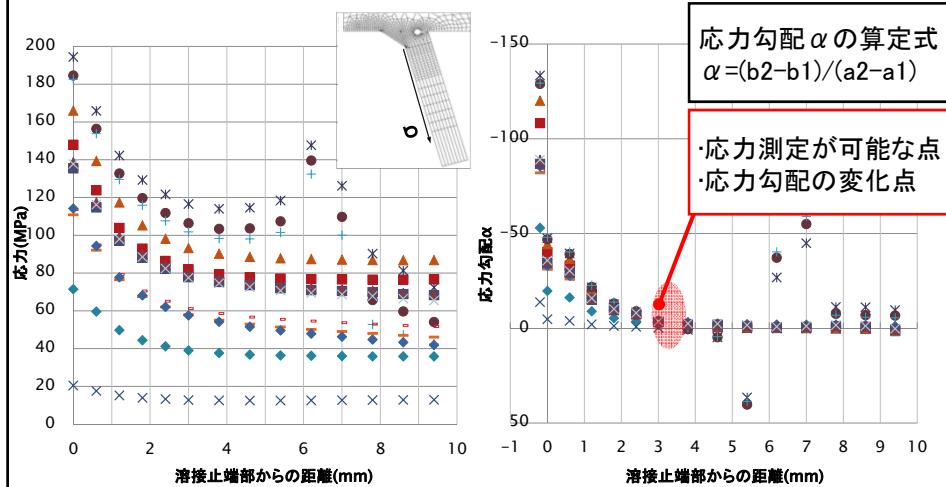


11



12

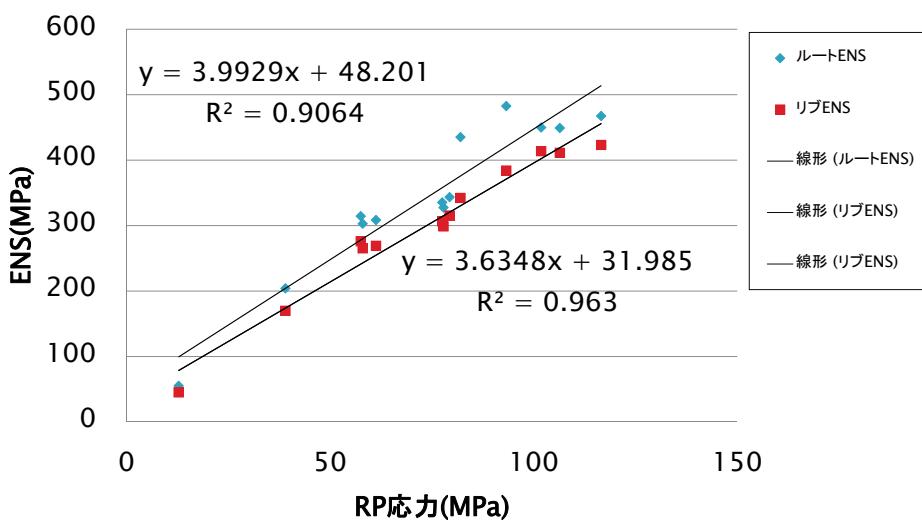
## 10. RPの推定 局部応力分布・応力勾配図（トラフリブ側面）



応力勾配の編曲点は溶接止端部から約3mm前後であることがわかる  
⇒RPを3mmと推定する

図11 局部応力分布・応力勾配図

## 11. RP応力とENSの相関関係



- ▶ RP応力( $RP=3\text{mm}$ )とENSの間には相関関係がある

図12 RP応力とENSの相関関係図

## 12. ステップⅡ まとめ

ENS法を用いた疲労対策後におけるRPの提案を、FEM解析によりおこなった。

以下に提案を示す。

- ▶ FEM解析で求まるENSと相関関係のある実測点(リファレンスポイント)をトラフリブ溶接止端部から3mmと提案する。

15

## 13. 今後の課題

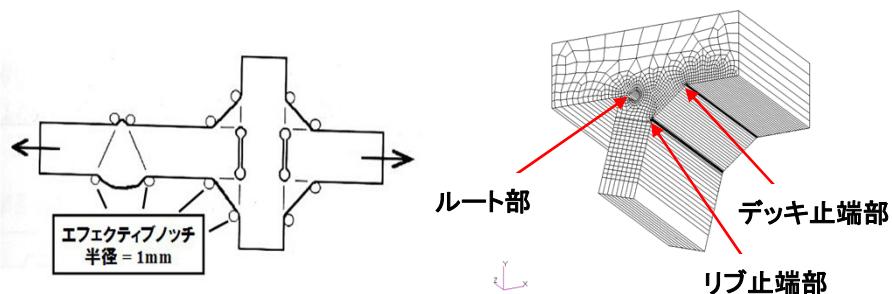
- ▶ 静的載荷試験と疲労試験の結果より  
⇒FEM解析で得たENSとの相関関係があるRPの検証。
- ▶ リブ取替補修法による疲労対策後の、RP提案を実施。

16

## 付録

17

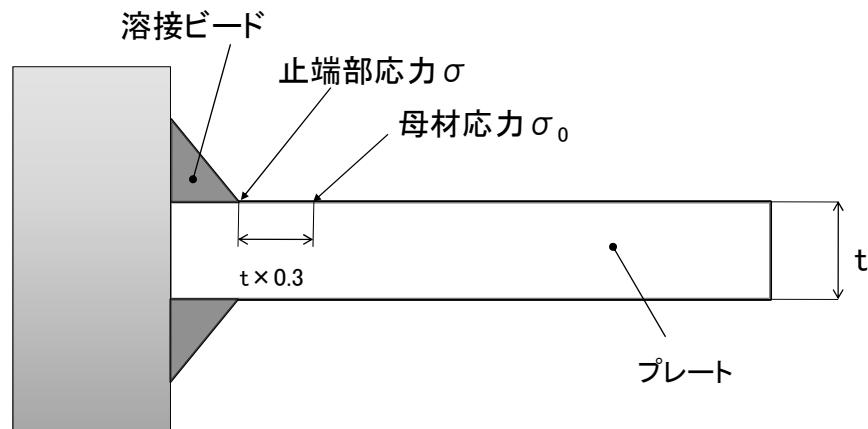
### ENSについて



- ▶ 応力集中点を一定の半円弧でモデル化し、応力集中係数を一定とすることで、溶接止端部やルート部(き裂の起点)の有効切欠き応力(ENS)を相対比較できる手法
- ▶ 疲労き裂の発生可能性および進展方向の推定が可能

18

## 応力拡大係数 $\alpha$



$$\text{応力集中係数 } \alpha = \sigma / \sigma_0$$

19