

東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会 資料2-2

# 3号機原子炉建屋の損傷状況について

# 2020年11月12日 東京電力福島第一原子力発電所事故対策室



〇3号機原子炉建屋の損傷状況

○ 令和元年12月12日及び令和2年9月18日の現地調査において、3号機原子炉建屋3階西側の天井部及 び梁に損傷が確認されている。

〇本資料では、現地調査で確認された3号機原子炉建屋3階西側の梁の損傷状況及び4階西側の損傷状況に ついて整理した。

〇整理にあたっては、3階西側天井部を南北に走る「小梁」及び東西に走る「大梁」の損傷状況に注目している。

小梁の損傷状況

3階西側中央部付近で小梁の両端部が大きく損傷しており、損傷状況から

「<u>せん断破壊</u>」と考えられる。

大梁の損傷状況

3階西側中央部付近で大梁の中央部付近で梁下面に向かってひび割れが発生

しており、損傷状況から「曲げ破壊」と考えられる。

4階の損傷状況

4階西側付近は、外壁は抜けているが、設備等に大規模な損傷は見られない。









#### O3号機原子炉建屋3階小梁(A,B)の損傷状況











# 〇小梁(B-3)の損傷状況









#### O3号機原子炉建屋3階大梁(A,B,C)の損傷状況













大梁の下面に向 かってひび割れ、 <sup>1</sup> 表面塗料の剥離 等























写真は、令和2年9月18日 原子力規制庁撮影





写真は、令和2年9月18日 原子力規制庁撮影





写真は、令和2年9月18日 原子力規制庁撮影







写真は、令和2年9月18日 原子力規制庁撮影



東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会第14回会合 資料3

# (2) 3号機原子炉建屋内調査について(令和2年9月17-18日、9月11日(試料採取))



東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会第14回会合 資料3

## (2) 3号機原子炉建屋内調査の実施概要

#### (1)目的

3号機原子炉建屋の3階西側では梁や天井の損傷が確認されている。損傷が確認された小梁の上部(4階床面)等の 状況を確認するために、3階天井の開口部から4階の床面付近の調査を行った。

また、水素爆発による原子炉建屋への発生応力等の影響を検討するため、3号機原子炉建屋3階西側の大梁及び小梁の損傷状況を調査した。

原子炉建屋内の汚染状況を検討するため、3号機タービン建屋内に飛散したがれき試料(原子炉建屋内壁と思われるもの)の採取を行った。

(2)場所

①3号機原子炉建屋3階(調査日:令和2年9月18日)

②3号機タービン建屋(がれき試料採取)(採取日:令和2年9月11日)



東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会第14回会合 資料3

#### (2) 3号機原子炉建屋内調査の実施概要

(3)調査日

令和2年9月17日(予備調査、4号機原子炉建屋内)、18日、9月11日(試料採取)

(4)調査実施者

令和2年 9月17日 原子力規制庁職員 6名

令和2年 9月18日 原子力規制庁職員 6名

令和2年 9月11日 原子力規制庁職員 3名

(5) 被ばく線量

令和2年 9月17日 最大:0.01 mSv、最小:0.01 mSv

令和2年 9月18日 最大:3.31 mSv、最小:3.05 mSv

令和2年 9月11日 最大:0.15 mSv、最小:0.13 mSv

※被ばく線量[mSv]の最大、最小は、調査実施者のうち、最も被ばく線量の高い人の値と低い人の値を1日の合計値(同

日に複数の調査を実施した場合は、他の調査による被ばく線量との合算値)として示した。



![](_page_23_Figure_0.jpeg)

図面は東京電力資料及び政府事故調報告書より抜粋一部加工24

![](_page_24_Figure_0.jpeg)

![](_page_25_Picture_0.jpeg)

![](_page_26_Picture_0.jpeg)

![](_page_26_Picture_2.jpeg)

![](_page_27_Picture_0.jpeg)

![](_page_27_Picture_2.jpeg)

![](_page_27_Picture_3.jpeg)

![](_page_28_Figure_0.jpeg)

![](_page_29_Picture_0.jpeg)

東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会 資料3

# O3号機原子<u>炉建屋3階(天井付近)</u>

![](_page_29_Picture_3.jpeg)

![](_page_30_Picture_0.jpeg)

東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会 第14回会合 資料3

![](_page_30_Picture_2.jpeg)

![](_page_31_Picture_0.jpeg)

東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会 第14回会合 資料3

![](_page_31_Picture_2.jpeg)

![](_page_32_Picture_0.jpeg)

# はりの爆発応答解析による爆発規模の推定について

2020年11月12日 防衛大学校 建設環境工学科 准教授 市野 宏嘉

# はりの爆発応答解析による爆発規模の推定

爆風圧の大きさと作用時間がわかれば、はりなどの構造体の材料、形状、固定条件などから 構造体の変位の概略の値を求めることが可能である。

逆に、実際の損傷から観察される変位をもとに、爆発事故の際の爆風圧の大きさと作用時間 を推定することも可能と考えられる。

今回は、爆風圧の大きさと継続時間を適宜に仮定して、3号機建屋の大はりが爆発を受けた 際にどの程度変位するかを簡易的に試算した。

### 1 自由度モデルを用いた爆発応答解析

〇 爆発を受けるはり 〇 力を受けるばねとおもり

爆圧の大きさ、作用時間、はりの形状 など

![](_page_34_Figure_3.jpeg)

はりの形状、寸法、配筋、材料強度、固定条件など

- はりの中央部の変位と、おもりの変位が一致するように、爆発を受ける はりの動きをばねとおもりの動きに変換する。
- 〇 おもりの運動方程式を解けば、はりの変位が得られることになる。

#### 前提条件(水素爆発)

○ 水素爆発の爆風圧~時間関係

![](_page_35_Figure_2.jpeg)

![](_page_35_Picture_3.jpeg)

○ 考慮する爆風の作用範囲は、①はりのみ、②床版を含む、の2種類

#### 前提条件(はり)

- 〇 計算対象は3号機3階大はり
- 初期の固定条件は両端固定
- はりは支点間の中央を中心として対称に曲げ変形すると仮定
- もともとはりに作用していた荷重は除外
- 爆発荷重は大はりまたは床版に直接作用するものとし、
  大梁に接続している小はりからの荷重の伝達は考慮しない
- コンクリート、鋼材の動的強度増加率は1. ○を使用

## 解析結果(はりに作用した爆風のみ考慮)

![](_page_37_Figure_1.jpeg)

○ 100~500kPaの爆風圧に対して、はりは2~27mm変位

## 解析結果(床版に作用した爆風も考慮)

![](_page_38_Figure_1.jpeg)

○ 50~500kPaの爆風圧に対して、はりは9~235mm変位

#### まとめ

- 大梁の写真:曲げにより目視で明らかに認め得るほどの下方向の変位が発生
- 〇 試算の結果: 50~500kPa、作用時間20~100msの爆風圧に対して、
  はりの最大変位は2~235mm
- 〇 水素爆発の映像:1/60秒(約17ms)の画像にして数コマ程度の現象

以上より、50~500kPa程度の爆風が数十ms程度作用していたと考えてよいのではないか。