科学研究費助成事業

研究成果報告書

КАКЕNН	禾	斗	ł	计		了	
	к	А	к	Е	Ν	н	

平成 28年 5月 24 日現在

機関番号: 10101					
研究種目: 研究活動スタート支援					
研究期間: 2014~2015					
課題番号: 26889001					
研究課題名(和文)地震荷重を受けた構造用金属材料の表面粗さ測定に基づく疲労損傷評価手法の提案					
研究課題名(英文)Proposing of damage assessment method of seismic-loaded structural material based on surface roughness measurement					
研究代表者					
藤村 奈央(FUJIMURA, NAO)					
北海道大学・工学(系)研究科(研究院)・助教					
研究者番号:4 0 7 3 2 9 8 8					
交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 2,100,000円					

研究成果の概要(和文):本研究では,地震荷重を受けた材料の疲労損傷量を,繰返し塑性変形によって変化する材料 の表面粗さに基づいて評価する手法を提案するため,地震波に含まれるひずみ速度が疲労寿命や表面粗さの変化に及ぼ す影響を調査した.ひずみ速度4%/secと0.4%/secで得たオーステナイト系ステンレス鋼の疲労寿命を比較した結果,2 種類のひずみ速度での疲労寿命はよく一致した.このことから,10倍程度のひずみ速度の違いは疲労寿命に影響しない ことが明らかになった.また,繰返しに伴う表面粗さの変化においてもひずみ速度の違いによる顕著な差異は確認され なかった.この結果を踏まえ,表面粗さ測定に基づく疲労損傷評価手法を検討した.

研究成果の概要(英文): In order to evaluate seismic-loaded damage based on the changes in surface roughness of material due to cyclic deformation, the effects of strain rate on the fatigue life and the changes in surface roughness of austenitic stainless steel was investigated. Low cycle fatigue tests were conducted under strain rate: 4%/sec, and the fatigue lives were compared with the fatigue lives obtained under 0.4%/sec. As a result, the fatigue lives at 4%/sec and 0.4%/sec were nearly equal. This shows that the tenfold increase in strain rate do not affect low cycle fatigue life. During the fatigue tests, specimen's surface roughness was regularly measured using a laser scanning microscope. Surface roughness measurement showed that the changes in surface roughness at 4%/sec were little different from that at 0.4%/sec. Based on these results, the damage assessment method on the basis of surface roughness was discussed.

研究分野:工学

キーワード: 疲労損傷評価 表面粗さ ステンレス鋼

1.研究開始当初の背景

発電設備やプラントなどの重要施設にお いて、機器が地震荷重を受けた場合、材料内 部に損傷が蓄積されることが推測されるた め,設備を安全に再稼働するためには,損傷 を定量的に評価することが重要となる.しか し,過大荷重によって損傷が蓄積された材料 の疲労特性を高精度に予測する方法は確立 されておらず, 被災後の継続使用が可能かど うか,特に繰返し負荷を受ける場合の残存寿 命はどれくらいあるのか,などの現実的な問 題に対する指針は存在しない.損傷が蓄積さ れた材料における後続の疲労強度特性とそ のメカニズムを明らかにし,これらを踏まえ, 過大荷重を受けた機器の継続使用の可否を 判断する健全性評価手法を確立することは、 重要施設を安全かつ継続的に使用するにあ たり極めて重要な課題である、そこで近年、 地震荷重に相当する繰返し予ひずみを与え た材料の疲労強度評価に関する研究が広く 行われるようになった.しかし,疲労損傷機 構に基づき,構造用金属材料の健全性を精密 に評価する手法は確立されていない.地震に よる重要施設の稼働停止は生産活動等に影 響を与え,多大な経済的損失を招くため,迅 速な復旧が望まれる.そして,設備を安全に 再稼働させるためには高精度かつ合理的な 健全性評価手法の構築が必要とされる。

従来,疲労損傷評価には材料が受けた損傷 を寿命消費率で表す疲労累積係数 UF が用い られている.この手法は負荷の繰返し数で損 傷を評価できるという簡便性を持つが,より 精度の高い損傷評価を行うためには疲労損 傷のメカニズムも考慮する必要がある.そこ で申請者らは,疲労損傷過程を評価する有効 なパラメータとして,繰返し塑性変形によっ て変化する材料の表面性状に着目した.これ までに、オーステナイト系ステンレス鋼 SUS316NG に対して一定ひずみ範囲で低サイ クル疲労試験を行い,地震荷重を模擬した繰 返し負荷を材料に与えた.そして,3種類の 表面粗さ:算術平均粗さ Ra,最大高さ Rmax, 最大谷深さ R,を測定し,負荷ひずみの大きさ や繰返し数などに対する表面粗さの変化傾 向を調べ,これとすべり帯や表面凹凸の形 成・成長など疲労損傷過程との関係を検討し た.その結果,すべり帯や表面凹凸の形成・ 成長によって 3 種類の表面粗さは繰返し数 すなわち疲労累積係数 UF の増加に伴って増 加し,その増加傾向はひずみ範囲の大きさに よって異なることが明らかとなった.このこ とから,地震による損傷の検出において,表 面粗さが疲労損傷過程を考慮したパラメー タとして有効であることが示された.また, 任意のひずみ範囲における3種類の表面粗さ と疲労累積係数の関係が既知であれば,逆問 題として各表面粗さの測定値から損傷量 UF とこれを導入したひずみ範囲を判定できる ことを示し,表面粗さを用いた損傷評価の基 本の考えを確立した.

一方,実際に機器が受ける地震波形は振幅 の大きさや周期が不規則に変化するランダ ム波形であり,様々なひずみ速度を持つ波が 含まれる.このような地震波によって負荷を 受けた材料の疲労損傷量を表面粗さに基づ いて評価するためには,ひずみ範囲だけでな く,ひずみ速度が材料の疲労寿命や表面性状 の変化に及ぼす影響についても検討する必 要があると考え,本研究課題の発案に至った.

2.研究の目的

本研究の目的は,地震荷重を受けた材料の 疲労損傷量を,繰返し塑性変形によって変化 する材料の表面粗さに基づいて評価する手 法を提案することである.地震波形には様々 なひずみ速度を持つ波が含まれるため, ひず み速度が疲労寿命や表面粗さの変化に及ぼ す影響を明らかにし、表面粗さに基づく損傷 評価手法の確立を目指す.具体的には, SUS316NG を対象として、これまでの研究で採 用したひずみ速度 0.4%/sec の 10 倍の条件で ある 4%/sec で低サイクル疲労試験を実施し 疲労寿命の取得ならびに3種類の表面粗さの 測定を行った.そして,各ひずみ速度で得ら れた結果を比較し,ひずみ速度の影響につい て考察した.また,得られた結果を踏まえて, 3 種類の表面粗さから損傷量を評価する考え を基に、地震荷重を受けた材料の表面粗さに 基づく損傷評価手法について検討した.

3.研究の方法

(1) 低サイクル疲労試験

ひずみ速度が疲労寿命に及ぼす影響を調 べるため,表面を鏡面状に仕上げた SUS316NG の試験片を用いて,室温大気中においてひず み速度 4%/sec,全ひずみ範囲 $\Delta \varepsilon$ =4.1%,2.1%, 1.26%の3条件で径ひずみ制御低サイクル疲 労試験を行い,疲労寿命を取得した.また, ひずみ速度が表面性状の変化に及ぼす影響 を調べるため,ひずみ速度4%/sec,全ひずみ 範囲 $\Delta \varepsilon$ =4.1%と2.1%の下で低サイクル疲労 試験を実施し,後述の表面観察ならびに表面 粗さ測定を行った.

(2) 表面観察および表面粗さ測定

上述の試験中,定期的に試験を中断し,レ ーザー顕微鏡を用いて試験片表面を観察し た.また,同顕微鏡で表面形状測定を行い, 試験片表面の3次元画像を取得した.取得し た画像データから図1に示す3種類の表面粗 さ:算術平均粗さ Ra,最大高さ Rmax,最大谷 深さ Raを算出し,繰返しに伴う各パラメータ の変化傾向を調べた.なお,各表面粗さパラ メータは,JIS B0601:2001 規格(線粗さ)を 面に拡張した面粗さパラメータである.

以上の方法で得たひずみ速度 4%/sec での 疲労寿命と表面粗さを申請者がこれまでに 得たひずみ速度 0.4%/sec での結果と比較し, ひずみ速度の違いによる影響を検討した.



4.研究成果

(1) 疲労寿命に対するひずみ速度の影響

図 2 にひずみ速度 4%/sec で得た低サイク ル疲労試験結果(印)を示す.また,同図 に 0.4%/sec で取得した疲労寿命(印)を 併せて表す.図2より,4%/sec での試験結果 (印)は 0.4%/sec での疲労寿命(印) とよく一致した.このことから,SUS316NGの 室温大気中の低サイクル疲労において,10倍 程度のひずみ速度の変化は疲労寿命に影響 を及ぼさないことが明らかになった.



図2 11、リイクル波方試験結果

(2) 繰返しに伴う表面粗さの変化

ひずみ速度 4%/sec で繰返し負荷を与えた 試験片の表面性状を観察した.図3と図4に ひずみ範囲Δε = 4.1%と 2.1%で得られた表面 画像の一例を示す.これらの画像は試験片の 疲労累積係数 UF(=負荷の繰返し数/疲労寿 命)が UF = 0.4 付近のときに取得した.図 3(b)と図 4(b)に,比較のため,ひずみ速度 0.4%/sec で得られた表面画像も併せて表す 図3,図4から,いずれのひずみ速度・ひず み範囲においても黒い細線のすべり帯が観 察され,表面に凹凸が形成されていることが 確認できる.また,ひずみ範囲によって凹凸 の発達具合は異なった.一方,ひずみ速度に 着目して表面性状を比較すると各図(a),(b) はよく似ており, すべり帯や凹凸の様子にひ ずみ速度による違いは認められなかった.



(a) 4%/sec
(b) 0.4%/sec
図 3 △ε = 4.1%での表面性状(UF 0.4)



ひずみ速度 4%/sec と 0.4%/sec での表面性 状を定量的に評価するため,3 種類の表面粗 さを測定した.図5に各ひずみ速度・各ひず み範囲における表面粗さの測定結果を示す. 図5より,各表面粗さにおいてひずみ速度 4%/sec(・印)と0.4%/sec(・印) での測定結果は概ね同程度の値を示し,ひず み速度の違いによる顕著な差異は認められ なかった.このことから,ひずみ速度が異な っても,各ひずみ範囲における表面粗さの増 加傾向はほぼ同様であると考えられる.







(3) 表面粗さ測定に基づく疲労損傷評価

ひずみ速度 4%/sec と 0.4%/sec における疲 労寿命および表面粗さの変化の比較から,ひ ずみ速度はこれらに影響を及ぼさないこと が示された.この結果を踏まえて,表面粗さ 測定に基づく疲労損傷評価手法について検 討した.

表面粗さに基づく疲労損傷評価の概念図 を図6に示す.前述したように,申請者はこ れまでの研究において,図5に示したような 任意のひずみ範囲における3種類の表面粗さ と疲労累積係数 UF の関係, すなわち, 繰返 しに伴う各表面粗さの増加傾向が既知であ れば,負荷を受けた材料の表面粗さを測定す ることで,この関係を利用して損傷量 UFを 求めることができることを示した(図6).こ の方法において表面粗さの測定値から損傷 量 UF を求める基準となるのは, 表面粗さと 疲労累積係数の関係である.本研究の結果 ひずみ速度が変化しても,判定の基準となる 表面粗さの増加傾向はほぼ同様であること が確認された.このことから,地震波のよう に材料に与えられる負荷のひずみ速度が変 化する場合,各ひずみ速度に対応した表面粗 さの増加傾向を新たに取得せずとも,低いひ ずみ速度で取得した増加傾向を基準として、 図6に示した考えに基づき表面粗さの測定値 から損傷量 UFを評価できると考えられる.



 ^{5.}主な発表論文等

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線) [学会発表](計3件)

上遠野寛,中村孝,藤村奈央,中田康敬, 西塚祐斗 .SUS316NG の低サイクル疲労寿 命と表面性状の変化に及ぼすひずみ速 度の影響,日本機械学会北海道学生会第 45 回学生員卒業研究発表講演会, 2016 年3月7日,函館工業高等専門学校(函 館市) 藤村奈央, 中村孝, 信耕友樹, 低サイク ル疲労損傷を受けた SUS316NG における 表面粗さの分布,日本機械学会 M&M2015 材料力学カンファレンス, 2015年11月 21日~11月23日,慶応義塾大学矢上キ ャンパス(横浜市) 西塚祐斗,中村孝,藤村奈央,信耕友樹, 中田康敬, SUS316NGの低サイクル疲労に おける表面凹凸の変化とその形成機構, 日本機械学会北海道学生会第 44 回学生 員卒業研究発表講演会, 2015 年 3 月 7 日,北海道科学大学(札幌市)

6.研究組織

- (1)研究代表者
- 藤村 奈央 (FUJIMURA NAO)
- 北海道大学・工学部・助教
- 研究者番号: 40732988