科学研究費助成事業

平成 28 年 5月 31 日現在

研究成果報告書



機関番号: 14401
研究種目: 研究活動スタート支援
研究期間: 2014 ~ 2015
課題番号: 26889038
研究課題名(和文)その場ナノ観察による自立単結晶銅ナノ薄膜の疲労き裂進展に及ぼす膜厚効果の解明
研究課題名(英文)Investigation of thickness effects on fatigue crack propagation in freestanding single crystalline copper nano-films by in situ nanoscopic observation
研究代表者
近藤 俊之(Kondo, Toshiyuki)
大阪大学・工学(系)研究科(研究院)・助教
研究者番号:70735042

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):膜厚が100 nmオーダである金属ナノ薄膜の疲労き裂進展に及ぼす膜厚効果の解明を目的として、単結晶銅ナノ薄膜の疲労き裂進展試験およびき裂先端のナノ観察を実施した.膜厚が約600 nmの薄膜における疲労 き裂は、き裂前方に入込み・突出しの形成を伴って安定進展した.一方、膜厚が約300 nmに減少すると、き裂進展の遅 延、遅延時にき裂前方にすべり線の形成、およびすべり線に沿った急速進展を繰返してき裂が進展した.このとき、き 裂周囲には顕著な疲労損傷や入込み・突出しを生じず、膜厚が減少すると疲労損傷の形成領域が局所化した.この結果 は、疲労き裂進展機構に及ぼす膜厚効果の存在を示唆している.

研究成果の概要(英文): To investigate the thickness effects on fatigue crack propagation in submicron-thick freestanding metallic films, fatigue crack propagation experiments and nanoscopic observation of fatigue damage formation at the crack tip were conducted in single-crystalline copper (Cu) films with two various film thicknesses. In roughly 600 nm-thick Cu films, intrusions/extrusions were formed ahead of the crack tip, and the fatigue crack stably propagated. In contrast, in roughly 300 nm-thick films, the fatigue crack propagated by repeating retardation of crack propagation and slip line formation ahead of the crack tip, and subsequent rapid crack propagation along the slip line. Specific fatigue damage formation around the fatigue crack was localized. These results suggest the presence of the thickness effects on fatigue crack propagation in submicron-thick metallic films.

研究分野:機械材料・材料力学

キーワード: 材料強度学 薄膜 疲労 き裂進展

1. 研究開始当初の背景

膜厚が 100 nm ~ 1,000 nm オーダの金属薄 膜(金属ナノ薄膜)の塑性変形特性および疲 労損傷形成機構には膜厚効果が存在する.こ れは,膜厚の減少に伴う結晶粒の微細化と, 体積に対する表面の割合の増大に起因する. すなわち,蒸着法で製膜した薄膜は,膜厚の 減少に伴って結晶粒が微細化して結晶粒界 の割合が増大するため,結晶粒界による転位 運動の拘束が増大する.また,表面の割合が 増大すると表面から転位が容易に排出され, これにより転位が枯渇する.この結果,降伏 応力は膜厚の減少に伴って増大する.また疲 労損傷の形成においては,固執すべり帯など の転位組織が形成されなくなり,代わって転 位の個別的な運動により疲労損傷が生じる.

研究代表者は、金属ナノ薄膜の疲労き裂進 展特性と進展機構の解明を目的として、膜厚 が約 500 nm の自立多結晶銅ナノ薄膜の疲労 き裂進展特性および進展機構を検討した.そ の結果、き裂先端前方に存在する双晶境界で 応力集中を生じることで、双晶境界に沿って 薄膜を膜厚方向に貫通する入込み・突出しを 形成し、それらと主き裂が合体して進展する 機構を明らかにした. これは、疲労き裂先端 の鈍化と再先鋭化を繰返して進展する金属 バルク材とは異なる機構である.

ここで、膜厚が減少すると薄膜内の転位の 枯渇が促進され、疲労損傷の形成機構に膜厚 効果が現れることから、疲労き裂進展におい ても膜厚効果が存在すると予想される.しか し、蒸着法で製膜した多結晶ナノ薄膜は、膜 厚の減少に伴って結晶粒が微細化する.この ため、多結晶ナノ薄膜を用いて膜厚効果を検 討する場合, 膜厚そのものが転位の運動や疲 労損傷形成に及ぼす効果に加えて、結晶粒微 細化の寄与が同時に作用する. さらに, 微視 組織は応力集中を生じて変形・破壊の起点と なり,疲労き裂前方における変形・破壊に影 響を及ぼす.したがって、多結晶ナノ薄膜で は種々の寄与があるため,疲労き裂進展に及 ぼす膜厚そのものの効果を解明できない. こ のため、微視組織を排除し、膜厚の効果のみ を検討できる金属ナノ薄膜を用いることが 不可欠である.

2. 研究の目的

結晶粒界や双晶境界などの微視組織を排除した単結晶金属ナノ薄膜を作製し,自立金属ナノ薄膜の疲労き裂進展に及ぼす膜厚効果を解明することを目的とする. 応力集中を生じる双晶境界が存在しない自立単結晶銅ナノ薄膜では,入込み・突出しの形成が困難になると考えられ,入込み・突出しの形成が寄与する疲労き裂進展を生じるかは明らかではない. さらに,膜厚が減少した場合には転位の枯渇が促進されるため,疲労損傷の形成過程および疲労き裂進展機構に膜厚効果が現れると予想される. そこで,疲労き裂先端の変形・破壊を nm オーダの分解能で観察

できる試験機を開発し、これを用いて単結晶 銅ナノ薄膜の疲労き裂進展機構およびこれ に及ぼす膜厚効果を明らかにする.

研究の方法

(1) 単結晶銅ナノ薄膜試験片の作製

本研究では、膜厚が約300 nm と約600 nm の単結晶銅ナノ薄膜を対象とする.単結晶薄 膜試験片の作製法としてエピタキシャル成 長法を採用した. 製膜基板には、(100)面でへ き開後, 基板表面を機械研磨した塩化ナトリ ウム(NaCl)単結晶を用いた.試験片形状を 図1に示す. 膜厚約 600 nm の薄膜では平行 部幅2 mm, 平行部長さ8 mmの試験片(図 1(a)) としたのに対し, 膜厚約 300 nm の薄膜 では最小幅2mmのアワーグラス形状の試験 片(図1(b))とした.これは、後述する犠牲 層ウェットエッチング法による試験片自立 化工程において, 膜厚が小さくなるとフィ レット部に生じる応力集中で破壊が生じる ためである.荷重負荷方向の結晶方位が (110) と(100) 方向となる2種類の試験片 を作製した.

製膜は純度 99.999%の銅を蒸着材とする電 子ビーム蒸着法によって行った. 試験片形状 をかたどったメタルマスクを製膜基板上に 配置し, 基板表面温度を 300℃に昇温した状 態で薄膜を製膜した. 製膜速度は, 膜厚約 600 nm の場合は 0.04 nm/s, 膜厚約 300 nm の場合 は 0.01 nm/s とした. 作製した膜厚約 600 nm



図2 単結晶銅ナノ薄膜の結晶方位分布図



図3 自立金属ナノ薄膜用 その場FESEM観察疲労試験機

および 300 nm の銅ナノ薄膜の表面の結晶方 位分布図を図2に示す.ここでは荷重負荷方 向が〈100〉方向となる薄膜試験片を例とし て示す.いずれの膜厚においても, NaCl 基板 表面の結晶方位に沿って単結晶薄膜が成長 し,薄膜表面が(100)である単結晶銅ナノ薄膜 が作製できたことがわかる.製膜後,超純水 を用いた犠牲層ウェットエッチング法によ り NaCl 基板を溶解・除去することで,基板 から自立した単結晶薄膜試験片を作製した. その後,集束イオンビーム装置(FEI 社製, Versa 3D)を用いて試験片の中央に片側切欠 きを加工した.

(2) 疲労き裂進展試験方法

本研究では、当初は原子間力顕微鏡 (AFM) に搭載できる疲労試験機の開発し、これを用 いて疲労き裂先端に形成される疲労損傷を 観察することを計画した.しかし,開発した 試験機を用いて疲労き裂先端を観察する場 合,AFM は観察領域が限定されるため,巨視 的な疲労き裂進展を捉えることが困難で あった.加えて、荷重を負荷した状態の自立 薄膜試験片の表面性状を AFM を用いて安定 的に観察することが困難であった. これらに より,本試験機を用いて疲労き裂先端をナノ 観察して疲労き裂進展機構を考察すること が困難であった. そこで, nm オーダの分解 能を有しながら広範囲の観察が可能であり, また荷重を負荷した状態でも観察が容易な 電界放射走査型電子顕微鏡(FESEM)に着目 し、別途開発したその場 FESEM 観察疲労試 験機(図3)を用いて疲労き裂進展試験を実 施した.本試験機は、大気中と FESEM 内で 動作可能である.繰返し荷重の負荷には積層 型ピエゾアクチュエータを,また荷重測定に はロードセルを用いており, 高繰返し速度の 繰返し応力を薄膜試験片に対して負荷でき る. これを用いることで, nm オーダの分解 能で疲労き裂進展先端の損傷を観察し、自立 単結晶銅ナノ薄膜の疲労き裂進展機構を検 討した.

疲労き裂進展試験は,最大応力*o*max 一定,応力比 0.1,応力繰返し速度 30 Hz の条件で実施した.試験は室温大気中で実施し,主として光学顕微鏡を用いて巨視的な疲労き裂進



(a) 光学顕微鏡像



(b) FESEM像(図4(a)中青枠領域)

図4 膜厚約600 nmの薄膜における 疲労き裂進展($\sigma_{max} = 60 \text{ MPa}$)



図5 膜厚約600 nmの薄膜の疲労破面

展過程を観察した.一部の試験片においては 試験を中断して疲労き裂先端を FESEM を用 いてナノ観察することを繰返すことで,大気 中で疲労き裂先端に形成される疲労損傷の 形成過程および疲労き裂進展機構を検討し た.

4. 研究成果

(1) 膜厚約 600 nm の薄膜の疲労き裂進展 膜厚約 600 nm,荷重軸方向が〈100〉の試 験片において, σ_{max} = 60 MPa の条件における 疲労き裂進展の光学顕微鏡観察結果を図 4 に 示す.き裂は切欠き底を起点として発生し, すべり方向と対応する[110]方向へと進展を 開始した.約 5 μm 進展した後に,き裂は[110]



方向に屈曲し安定的に進展した.その後,す べり方向と一致しない[100]方向へと屈曲し, 巨視的にはすべり方向と対応しない方向へ と進展した.図4(a)内の枠で囲んだ領域の表 面を FESEM 観察した結果を図4(b)に示す. き裂経路近傍に[1Ī0]方向と[110]方向に沿っ た複数のすべり線が形成されていた.また, き裂経路周囲の塑性変形領域は約3 μm で あった.

破面の FESEM 観察像を図 5 に示す. 試験

片を表面からと裏面から観察した像を対応 させて示している.き裂経路の周囲には約 3 μmの範囲に疲労損傷が観察された.ここで, き裂経路の縁に着目すると,薄板状の損傷が 図中矢印で示す位置に観察された.これらの 損傷は,破面の観察像より,薄膜表面から突 き出ていることが分かる.これは,薄膜を膜 厚方向に貫通して形成した入込み・突出しで あると推察される.また,荷重軸方向が 〈110〉 の試験片においても,き裂経路近傍の周囲お よび破面の縁に同様の突出しが観察された. これは,単結晶薄膜の結晶方位に関わらず, 入込み・突出しの形成が疲労き裂進展に寄与 することを示唆している.

膜厚約 600 nm,荷重軸方向が 〈110〉の試 験片において、 $\sigma_{max} = 60$ MPa の条件における 疲労き裂先端前方での疲労損傷の形成過程 を図6に示す.大気中で進展した疲労き裂の き裂先端前方(図 6(a)中青枠領域)に形成さ れる疲労損傷が応力繰返し数Nの増大に伴っ て成長する様子を FESEM を用いて断続的に 観察した.図 6(a)におけるき裂先端の FESEM 像を図 6(b)に示す. N が増大すると,図 6(c) に示すように,疲労き裂先端前方に突出しA が形成された. その後, さらに N が増大する と,図 6(d)に示すように,突出しAからさら に前方で新たな突出しBが形成された.その 後,疲労き裂が進展した後にこの領域を観察 した結果を図 6(e)に示すが、疲労き裂は突出 しA, Bを経由して進展していた. これらの 観察結果は,応力集中を生じる双晶境界が存 在しない自立単結晶銅ナノ薄膜においても 入込み・突出しを形成し、さらに、 主き裂が これらを経由することで疲労き裂が進展す ることを示している. すなわち, 入込み・突 出しを伴って進展する疲労き裂進展機構は, 多結晶、単結晶に関わらず、膜厚が約 500 ~ 600 nm の薄膜では普遍的な機構であること を示唆している.

(2) 膜厚約 300 nm の薄膜の疲労き裂進展

膜厚約 300 nm,荷重軸方向が〈100〉の試 験片において, $\sigma_{max} = 20$ MPa の条件における 疲労き裂進展の光学顕微鏡観察結果を図 7 に 示す.疲労き裂は切欠き底を起点として[110] 方向に発生した後,き裂進展の遅延,遅延時 のき裂前方すべり線の形成,およびすべり線 に沿った急速な進展を繰返しながら,[110] 方向に沿って断続的に進展した.図 7(a)中で 青枠で囲んだ領域の FESEM 像を図 7(b)に示 す.すべり線の形成範囲は,き裂経路周囲の 1 μ m 以下の局所領域であった.また,き裂進 展経路の縁およびき裂経路近傍に明確な入 込み・突出しは見られなかった.

膜厚約 600 nm の結果と比較すると, 膜厚約 300 nm の薄膜における疲労き裂は, より小さい σ_{max} においてもき裂進展を開始した.また,疲労き裂周囲で疲労損傷が形成される範囲は膜厚の減少に伴って局所化するともに,入込み・突出しの形成が明確には見られ



(5)

6. 研究組織 近藤 俊之(KONDO, Toshiyuki) 大阪大学・大学院工学研究科・助教

5. 主な発表論文等

〔学会発表〕(計5件)

近藤俊之, 森國友章, 平方寛之, 箕島弘 (1)上, "単結晶銅ナノ薄膜の疲労き裂進展", 日本材料学会 第64 期学術講演会, 山形 大学,710 (2015-5).

nm に減少すると、転位の運動に膜厚効果が 現れ、これにより入込み・突出しなどの疲労 損傷の形成が困難となり,疲労き裂進展機構

に膜厚効果が現れたと考えられる.

近藤俊之, 吉田高徳, 森國友章, 平方寬 (2)

之, 箕島弘二, "自立単結晶銅ナノ薄膜の 疲労き裂進展の膜厚依存性",日本機械 学会 2015 年度年次大会,北海道大学, J2210106 (2015-09).

- 近藤俊之, 吉田高徳, 平方寛之, 箕島弘 3 二, "単結晶自立銅ナノ薄膜の疲労き裂 進展のその場観察", 日本材料学会 第17 回破壊力学シンポジウム, 京都テルサ, 講演番号 106 (2015-10).
- 吉田高徳, 近藤俊之, 平方寛之, 箕島弘 (4)二, "自立単結晶銅ナノ薄膜の疲労き裂 進展機構", 日本機械学会 M&M2015 材 料力学カンファレンス,慶應義塾大学, OS1431-362 (2015-11).
- 吉田高徳, 近藤俊之, 平方寛之, 崎原雅 之, 箕島弘二, "自立単結晶銅ナノ薄膜の 疲労き裂進展に及ぼす膜厚効果",日本 機械学会 関西支部第91 期定時総会講演 会,大阪電気通信大学,M312 (2016-3).

(1)研究代表者 研究者番号:70735042