設計者向けCAEを用いた折りたたみ自転車の強度解析

山本昌治*1、浅井 徹*2、依田康宏*1

Strength Analysis of the Folding Bicycle using Designer's CAE

Masaharu YAMAMOTO, Tohru ASAI and Yasuhiro YODA

Research and Development Division, AITEC*1, Industrial Technology Division, AITEC*2

14インチの車輪と同程度の大きさに折りたたみ可能な折りたたみ自転車の機構に関する特許に基づき試作品開発のための3次元設計を行った。この過程で、設計者向けCAEを利用して強度解析を行い、小型かつ軽量性と製造の容易性を満たしたフレーム梁部の形状を決定した。その結果、類似構造である単一のパイプ型梁を使用している折りたためない市販自転車と同等の強度を有するフレーム梁部をアルミ合金では315g、マグネシウム合金では198gの重量で製造できることが分かった。

1.はじめに

持ち運び可能な折りたたみ自転車は、省資源、省エネルギーに貢献できる新たな交通手段として注目されており、折りたたみ寸法が世界最小(363×455×243mm)となる機構¹⁾が考案されている。本機構は**図1**に示すとおり6関節の折りたたみみにより小型化を実現している。設計者向けCAEを利用して強度解析を行いながら本折りたたみ機構の詳細設計を行ったので紹介する。



前輪を折りたたみ 最終折りたたみ形状 **図1** 折りたたみ機構略図

2.設計課題

主な設計課題は、自転車の前部と後部を接続するフレーム梁部を必要強度を維持しながら可能な限り軽量に設計することである。また、フレーム梁部は折りたたみ時の後輪と干渉しないように配置する必要がある。

フレーム梁部の製造方式として、 配置可能な最大寸法の無垢から切削により軽量化する切削軽量化方式、 板材をプレス成形するプレス成形方式、 円形パイプを

楕円形状 (15×60mm) にプレス成形した変形パイプを 2本配置する変形パイプ方式、 14mmの細い円形パイプを 4本配置する円形パイプ方式の 4種類の方式を取り上げた。

3.解析結果

解析モデルは、左右の対称性を考慮して図2の実線で 示す後輪支持部からフレーム梁の折りたたみ部までの 1/2を 4 面体ソリッドメッシュで作成し、その他の部分 は完全剛体としてモデル化を省略した。解析は、前輪車 軸部を回転可能な状態で、後輪車軸部を水平移動可能な 状態で固定し、シート部とヘッド部にそれぞれ 490N(50kgf)、196N(20kgf)の荷重を加える条件で行った。 この条件は、JIS D 9401-1997(自転車用フレーム:耐 振性試験)に準じて設定した。使用材料として構造用鋼、 アルミ合金、マグネシウム合金の3種を取り上げた。解 析に使用したそれらの弾性係数とポアソン比を表1に示 す。比較のために、類似構造である単一のパイプ型梁を 使用している折りたためない市販自転車のフレーム梁部 の形状、及び、配置可能な最大寸法のフレーム梁部の形 状を合わせて解析した。ソフトウエアは3次元CADに SolidWorksを、設計者向けCAEにCOSMOS/Works を使用し

解析した梁部モデル形状と解析結果を**表2**に示す。梁の両端部は必要に応じて補強することを前提にしているので、表中の梁部最大応力は両端部を除外した中央の90%区間の最大応力を示している。安全率は梁部最大応力の降伏応力に対する比率である。この解析条件では、類似構造の市販自転車の安全率は5.6と計算されたので、

^{*1}基盤技術部 *2工業技術部 機械電子室

表 1 材料条件

材質	密度	耐力		ポアソ
10 g	(kg/m^3)	(MPa)	(GPa)	ン比
構造用鋼(SS400)	7800	220	210	0.28
アルミ合金(A5083)	2700	127	69	0.33
マグネシウム合金 (AM537)	1700	190	45	0.35

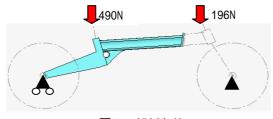


図2 解析条件

安全率が同等以上の梁の中で軽量で製造コストの低いアルミ合金製の 変形パイプ方式を最適構造として選定した。なお、選定した梁の安全率は、繰り返し荷重が加わる条件下において一般的に推奨される安全率である3を上回っており、この選定は妥当である。

次に、車体中心から150mm離れたペダルに850Nを印加するJIS D 9301-2002改正原案(一般用時自転車:動的件(**図3**)で解析した。その結果、新たに強度不足であ試験)に準じ左右非対称な荷重を印加するより厳しい条ることが判明した。パイプ肉厚変更や必要な補強を行い、

表2 モデル形状と解析結果

夜~ モアル形状と解析結果						
構造	概略形状と梁部	材質	重さ	梁部		
1# 12	最大応力(MPa) (*1)	(*2)	(g)	安全率		
類似構造の 市販 自転車 40mm t 1.5mm	39	St	757	5.6		
配置		St	5143	45.8		
可能な	19	ΑI	1780	26.4		
最大形状	5	Mg	1121	39.7		
切削軽量	000/0000000	St	3551	18.3		
化方式	0 0000000000000000000000000000000000000	ΑI	1229	10.6		
軽量率33%	12	Mg	774	15.8		
プレス成		St	1106	12.0		
形方式	à la	ΑI	383	6.9		
t 2mm	18	Mg	241	10.5		
変形パイ		St	911	12.0		
プ方式		ΑI	315	6.9		
60 × 15mm	40	Mg	198	10.5		
t 1.5mm	18					
円形パイ プ方式		St	742	5.8		
フカエ 15mm		ΑI	257	3.2		
t 1.5mm	38	Mg	161	5.0		

- *1:・梁部最大応力は、梁部中央90%区間のVonMises応力の最 大値を表している。
 - ・概略形状図の濃淡は、応力分布を表示している。



*2: St:構造用鋼、AI:アルミ合金、Mg:マグネシウム合金

最大応力は75MPa、安全率は1.7となった(**図4**)。安全率を3以上とするためには、溶接後の耐力が225MPa以上となるように材料変更又は熱処理を行う必要がある。

最後に、自転車全体をモデル化して同一条件で解析を 行った。**図5**に応力分布結果を示す。前述の解析結果と 比較してフレーム梁部部分の応力は約1/2に減少したが、 メッシュサイズやモデルの違いによるものと考えられる。

4.まとめ

本解析により、数値的な根拠に基づいた形状の比較検討ができ、新規製品の概略設計を効率的に行うことができた。しかし、応力集中により生ずる局部的な強い応力や衝撃的な応力については解析していないので、実用状態での耐久試験を省略することはできない。今後は、考案者である工学院大学塩田清専任講師と試作機開発メーカーである(株)齋藤工業との共同研究により実用化を進めたい。

浦文

1)特開平14-200995



図3 非対称荷重解析条件



図4 非対称荷重条件における解析結果(応力分布)



図5 フレーム強度解析結果(応力分布)