AE センサーを利用した機械材料のヤング率評価

伊澤 悟*1

Evaluation of Young's Modulus in Mechanical Material using an AE-Sensor

Satoru IZAWA

The bending test is a method for measuring Young's modulus for a mechanical material. However, disadvantages of the bending test are that it is a major undertaking requiring an elaborate test device, and that it requires complicated calculations to determine Young's modulus. In this study, we use the AE-sensors used in the AE measurement, measures the speed of the longitudinal elastic stress wave to calculate the Young's modulus. Using an AE-sensor allows simple measurements of Young's modulus in any location. Since the size of specimens and the type of material they are composed of need not be specified, this method is suitable for field measurements. However, it is difficult to eliminate subtle sources of error that affect elastic waves in specimens, such as the sensor weight.

KEYWORDS : Young's Modulus, AE-Sensor Young's Modulus, Mechanical Material

1. 緒論

機械材料のヤング率の測定方法の例として曲 げ試験がある。曲げ試験は、板状試験片に荷重を 加え、はりのたわみからひずみゲージを用いてヤ ング率を求める方法である。しかし、曲げ試験を 行うには実験装置などが大掛かりになることや、 ヤング率を求めるまでの計算が複雑になるなどの デメリットがある。

本研究では、AE (Acoustic Emission) 法に用いら れる AE センサーを使い、超音波パルス法と同じよ うに試験片内部を伝播する弾性波の伝播速度を計 測し、試験片のサイズの影響を受けない簡便なヤ ング率の測定方法について、実験力学的に検討を 行った¹⁾。

2. 曲げ試験

曲げ試験によるヤング率の測定は、曲げ試験機 による三点曲げ試験が主に用いられる。試験片は 長い板状の試験片を用いる。試験片中央にひずみ ゲージを接着し中央に荷重をかけることによる試 験片のたわみを計測する^{2),3)}。





^{*1} 機械工学科(Dept. of Mechanical Engineering), E-mail: izawa@oyama-ct.ac.jp

簡易材料試験装置の概略図を Fig.1 に示す。 L_1 、 L_2 、荷重 W は、荷重 P を算出する際に用いる値で あり、 L_1 、 L_2 のレバー比から試験片に加わる荷 重 P は次のようになる。

$$\mathbf{P} = \frac{L_1 + L_2}{L_1} W$$

そして、三点曲げ試験のヤング率の式は次のようになる。

$$\mathbf{E} = \frac{3Pl}{2bh^2}$$

E はヤング率[Pa]、P は荷重[N]、1 は支点間距 離[m]、b は板幅[m]、h は板幅[m]、ε はひずみ 値である。

Fig.1 からも分かるように、曲げ試験によるヤン グ率測定は大掛かりなものになる。

3. 調査結果

3. 1 AE センサーについて

AE とは、材料が変形あるいはき裂が発生する 際に、材料に蓄えられていたひずみエネルギーを 弾性波として放出する現象のことを呼び、AE セ ンサーによって弾性波を検出し、評価する手法を AE 法と呼ぶ。

AE センサーは、弾性波が AE センサー内部の圧 電素子に伝わり、電気信号に変換される圧電効果 を利用している。原理自体は加速度センサーとほ ぼ同じで、決定的な違いは、圧電素子の上のおも りが無いことである。

3.2 ヤング率の測定方法

細い棒中を伝播する弾性波の速度 C[m/s]は、

$$C^2 = \frac{E}{\rho}$$

で表される。

ここで、Eはヤング率[Pa]、ρは密度[kg/m³]で ある。密度は容易に測定できる物理量であるので、 弾性波の速度が分かればヤング率を算出すること ができる。

本研究では試験片の大きさをノギス等で測定し体積を算出、質量を電子はかりで測定し、体積と

質量から密度を算出した。

3.3 弾性波の発生方法

ヤング率を求めるためには弾性波の速度が必要である。ハンマーなどを使って試験片に弾性波 発生させる方法などがあるが、人の手でハンマー を叩く強さを一定に保つのは難しい。

3. 4 弾性波の検出方法

固体内の弾性波を検出するセンサーとしては半 導体ひずみゲージが最適である。半導体ひずみゲ ージはゲージファクターが100以上あるため、ブ リッジ回路からの出力が大きく、アンプが必要と せず、出力を直接デジタルメモリーに取り込むこ とができるからである。しかし、半導体ひずみゲ ージは非常に繊細なセンサーであり、価格が高く、 試験片に接着剤などで接着して使用するため、再 利用ができないなどの問題がある。

これらの欠点を解消するために、AE センサー を半導体ひずみゲージの代わりに用い、弾性波を 検出する。

AE センサーと試験片の接着はグリースをセン サーに塗布し試験片の中央に接着した。

鋼球により発生した弾性波を AE センサーによ り検出し、アンプにより増幅されオシロスコープ へと取り込まれる。取り込まれた弾性波の波形は USB メモリに保存し、PC で解析した。

AE センサーによる弾性波の測定概念図を Fig.2 に示す。



Fig.2 Schematic diagram of apparatus used in AE-Sensor method.

使用した AE センサーの仕様を Table1 に示す。

Table1 Specification table of the AE sensor.

Sensor name	Size (mm)	Resonant frequency	Measure ment range
AE-901S	φ12×40	140kHz	500kHz
R6S	φ19×22	55kHz	100kHz

4. 実験結果

4.1 弾性波の速度算出

試験片の断面形状と測定した密度をTable2に示す。

Matarial	Cross-sectional	Density
Materiai	shape(mm)	(kg/m^3)
Steel	6×32	7861
Acrylic	10×10	1184
Al	5×25	2686
TPC	φ80	8912
Free-cutting brass	φ80	8450
Naval brass	φ80	8393
Nickel silver	φ60	8761

Table2 Specification table of the specimen.

AE センサーにより検出した弾性波の波形の例 を Fig.3 に示す。試験片はアルミニウムで長さは 50mm である。この図のピーク間の時間は弾性波 が試験片を一往復した時間 t[s]であり、試験片の 長さを L[m]とし、往復の回数(ピークの数)を n[回]とすると、弾性波の速度 C[m/s]は、

$C = \frac{2nL}{t}$

となる。この式を Fig.3 に当てはめると、回数 n が 36 回、時間 t が 728µs、試験片長さ 49.3mm な ので弾性波の速度 C は 4877m/s となり、ヤング率 E は 64.2GPa となる。



Fig.3 Example of the elastic stress wave detected in AE-Sensor.

4. 2 AE センサーによるヤング率測定結果

AE センサーにより得られた実験結果を Table3 に示す。標準偏差のデータ数は10 データである。

2 種類のセンサーを使用したが実験結果に大き な違いはなかった。R6Sの大きさでは一部の試験 片に取り付けが難しいため直径が小さい AE-901S を主に使用した。

丸棒の試験片については、AE センサーを鋼球 を当てる反対側の端面に接着し測定した。

また、本実験での検出周波数はアクリルで約 10kHz、アルミニウムで約10から50kHz、鋼、タ フピッチ銅、快削黄銅、ネーバル黄銅、洋白は約 6kHzである。この検出周波数は試験片の長さによ って変動する。

鋼の下段の数値は曲げ試験によって得られた結 果である。

実験結果からおおよそ理論値に近い値を示した。 しかし、材質によって、理論値に対する実験値の 値が大きくなったり小さくなったりしている。同 じ材質の場合、長さや質量の影響により誤差が出 たと考えられる。

タフピッチ銅と洋白が大きい値なったのは、セ ンサーを端面に接着したことと、試験片が大きく 重いためセンサーの質量による影響が小さいため と考えられる。

アルミニウムとアクリルの波形例を Fig.4 に示 す。どちらも試験片長さは 50mm で、横軸の一マ スの大きさは 10ms である。アクリルなどのプラ スチックは Fig.4 のように減衰がアルミニウムな どの金属と比べ早く、周波数も小さいため、弾性 波を検出しても、アルミニウムなどと比べ波数が 多く取れず正確な測定がしづらく、バラツキが大 きくなったものと考えられる。

Table3 Experimental results by AE-Sensor.

Material	Length of	E (GPa)	Standard
	specimen		deviation
	(mm)		(GPa)
Steel	400.1	204.2	4.27(2.09%)
		210.8	Bending test
Acrylic	100.20	3.21	0.128(3.97%)
	79.38	2.99	0.563(18.9%)
Al	149.56	66.3	0.154(0.232%)
	100.75	65.8	0.311(0.472%)
	49.30	64.2	0.190(0.296%)
TPC	302.0	120.6	0.219(0.182%)
Free-cutting brass	301.4	91.5	0.235(0.257%)
Naval	301.1	100.8	0.263(0.260%)
brass			
Nickel	301.2	136.0	0.991(0.729%)
silver			



Fig.4 Waveform examples of the Aluminum and. Acrylic

5. 結論

- (1) AE センサーを利用することで簡便にヤング 率を計測することが可能で、場所を選ばない でヤング率を計測することが出来る。
- (2) 試験片のサイズや材料の種類が特定されないために現場向きの計測方法といえるが、センサーの質量の影響など、細かい部分で試験体の弾性波への誤差要因を取り除くことは難しい。

参考文献

- 伊澤 悟,橋本 彰三, AE センサーの利用によるセラミックスのヤング率測定,日本機械学会関東支部ブロック合同講演会講演論文集 2000, (2000), 223-224
- 2) 河本 実: 材料試験, 朝倉書店, 43-47
- 3) 高橋 賞,河井正安:ひずみゲージによるひずみ測定入門,大成社,41-54

【受理年月日 2016年 9月29日】