航空工学実験 I 材料試験報告書

(実験日:5月9日,審査日5月16日)

実験班: 2 班 学生番号: 2020 氏名: 大村蒼摩

1

1. 目的

SS400,A1070,A2017の材料を用いて、引張試験と硬度試験を行い、次の3点を明らかにする

- 1. 引張試験で上記の3種類の材料で基本的な力学的特性を明らかにする.
- 2. 硬度測定で,上記の3種類のHB(ブリネル硬さ),HV(ビッカース硬さ),HRB(ロックウェル硬さ)を求め,材料特性を明らかにする.
- 3. 引張試験、硬度試験の結果をグラフ化し、基準値と実験値の値を検討する.

2. 供試材料

本実験では以下の3種類の材料を使用した。詳細は次の通り、

• SS400^{2) 8)}

SS材(一般構造用圧延鋼材)の一種. 溶接性に問題はない. 約0.15~0.2%前後の炭素量が含まれている. 熱処理にて強度を高めるためには, 0.3%以上の炭素量が必要なため, SS400は熱処理での強度をを高めることができない. 一方で, 熱が原因による材料強度の変化等を考える必要がないので扱いやすい鋼材でもある.

<用途>

建築・橋・船舶・鉄道車両

3

2. 供試材料

· A10703)

純度99.7%以上の純アルミニウム。他のアルミニウム合金のように添加元素を意図的に加えて強度を上げる等を行っていないのでアルミ素材の中でも柔らかいタイプの材料である。一般にアルミニウムは純度が高いほど強度は低くなっている。加工性(曲げ加工、絞り加工)・溶接性・表面処理性・電気・熱の伝導性に優れている。

<用途>

送配電用の材料

• A2017 ^{4.)}

別名「ジュラルミン」. CuとMgが添加されたアルミニウム合金. それぞれの成分は, Cu:3.5~4.5% Mg:0.40~0.80%とJIS規格で定められている. アルミニウムは酸化皮膜を生成することや, 熱伝導性の高さから溶接性が低い.

優れた切削加工性を持ち、鍛造、熱処理などの加工にも適している.

<用途>

航空機やロケットの部品・船舶用の材料・窓枠

3.1.1 実験結果および考察(各材料の応力ーひずみ線図)

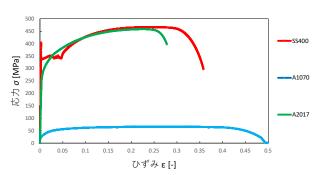


図1 各材料における見かけの・応力ひずみ線図

表1 各材料のパラメータ

	上降伏点 [MPa]	下降伏点 [MPa]	0.2%耐力 [MPa]	引張強さ [MPa]	破断強さ [MPa]	破断ひずみ [-]
SS400	404	18.0		464	297	0.522
A1070	-	-	24.0	65.8	0.981	0.376
A2017	-	-	279	458	397	0.377

<結果>

· SS400

上降伏点まで応力は、著しく増加した. その後、上降伏点に達すると、応力増加が無くなり、ひずみだけが増加する. その後破断する.

· A1070

応力が約50MPaになるとすぐに0.2%耐力を迎える. その後, 応力はほぼ一定になり, ひずみだけが増加し, 破断する.

· A2017

荷重をかけるとすぐに、0.2%耐力を迎える. その後、応力とひずみは曲線を描き、破断 した. 引張強さはSS400と同じくらいであ る.

5

□<u>各材料の応力-ひずみ線図について</u> 考察

<弾性域>5)

上降伏点までの応力とひずみが比例関係にある領域ことで、この部分での変形を弾性変形という.

ミクロの視点で考えてみると、金属は原子が規則正しく並んだ 結晶構造を持っている。 図2 金属結合の結晶モデル9)

金属結合していても、自由度は持っているため程よく動くことは可能である.

このようなことから、金属は伸び縮みすることができると考えられる.

また逆に、結合しているので、荷重が取り除かれると、原子間力により

もとに戻ることが可能だと考える.

このようなことから、弾性変形はその原子間距離の伸縮によるものだと考えられる.

また、弾性域ではフックの法則が成立する.

□各材料の応力-ひずみ線図について

<降伏現象>1)8)

鉄鋼材料では、上降伏点に達すると、応力の増加がなくなり、ひずみだけが増加する。本実験では、SS400だけに現れた。降伏現象は炭素量の少ない場合において顕著である。ある程度の荷重なら、結晶構造を持っているので、原子の位置を変えずに動くことができる。それ以上の荷重が加わると最終的に構造は崩れ、原子は完全に動いてしまうと考える。さらに、金属結合は結合の中でも弱い結合である。

よって、弾性域以降は、力を加えると元の寸法に戻らない塑性変形となる。

また、完全に原子が動くということはすべりが生じるという捉え方も可能だと思う。このとき、応力は低下する。一度すべりが起きてしまうと不安定な状態になるので、隣の箇所へと連鎖的にすべりが生じる。

それが、応力が細かく増減している領域であると考える.

7

□各材料の応力-ひずみ線図について

<応力増加域>

応力増加域は、降伏現象後に訪れる.この領域では材料全体に塑性変形が起き、すべりが完全に終わっていると考えられるため、ひずみ硬化の影響でより大きな応力が必要になる.したがって、応力増加域があらわれると推測する.

<応力減少域>

この領域では、ネッキングによる影響があると考える. 見かけの応力・ひずみ線図では試験前の断面積で応力が算出されているため、ネッキングによる断面積の影響が考慮されていない. そのため、応力が減少していると考えられる.

3.1.2 実験結果および考察 (機械的性質)

表2 各材料の測定値と機械的性質

	SS400	A1070	A2017
上降伏点荷重[kN]	20.5	-	-
下降伏点荷重[kN]	18.0	-	-
最大荷重[kN]	23.6	3.31	23.1
破断点荷重[kN]	15.0	0.0493	20.0
ヤング率[GPa]	223	65.7	71.0
上降伏点[MPa]	405	-	-
下降伏点[MPa]	336	-	-
0.2%耐力[MPa]	-	24	279
引張強さ[MPa]	467	65.8	458
比強度[kN・m/kg]	58.7	24.3	164
破断強さ[MPa]	297	0.981	397
全伸び[mm]	22.4	30.9	19.7
伸び率[%]]	21.5	40	27.5
最小断面直径[mm]	4.5	2.4	6
絞り[%]	68.5	91.2	43.4

<結果>

降伏点はSS400にしか現れなかった. しかし, A1070やA2017は0.2%耐力が求められた. A2017の方が10倍以上も高い値になった.

ヤング率は大きい順に, SS400>A2017>A1070 となった. これは材料の剛性の度合いを表している.

SS400は鉄鋼材, A2017はアルミニウム合金と異なる金属である. しかし, 引張強さはほぼ同じ値となっている

直径方向や軸方向の伸び(延性)に関してはA1070が最も優れていた。

9

3.1.2 実験結果および考察(機械的性質)

<降伏応力>(上降伏点・下降伏点) 6) 7)

降伏応力が表れたのはSS400だけだった。その理由は、原子によるものだと考える。 アルミニウム、チタンなどの合金の場合は材料に用いられる原子は置換型が一般的だが、 SS400の場合は、炭素などの固溶原子はメインの鉄に比べてはるかに小さいものだ。 そのため、それらの原子は不安定な場所に集まり、鉄原子の隙間に入って存在し、転位が動きにくくなると考えた。この現象をコットレル固着という。その状態が一気に崩れたところが上降伏点だと考える。対称的に、A1070やA2017 に降伏点が表れないのはコットレル固着がなかったからではないかと推測した。

3.1.2 実験結果および考察 (機械的性質)

<引張強さ>

結果でも述べた通り、SS400とA2017では異なる金属であるにも関わらず、引張強さはほぼ同じ値をとっている。一般的にアルミより鉄の方が強度が強い。しかし、A2017は含有元素に銅を用いることで同じ強度を持っていると考えられる。また、同じアルミニウムでも引張強さの値に差が出るのは加工方法に違いがあるからだ。

表3 引張強さと0.2%耐力の比較

	SS400	A1070	A2017
引張強さ[MPa]	466.5	65.7	458.2
0.2%耐力[MPa]	-	24	279

A1070は加工硬化であるのに対してA2017は析出硬化である。したがって、材料中に熱処理を行って、大きな析出物を生成させ、すべり変形を抑制する析出硬化の方が、強度が生まれると考えた。

11

3.1.2 実験結果および考察(機械的性質)

<破断強さ・破断ひずみ>

SS400は鉄を主成分とし、それに炭素などを混ぜたもので、A2017はアルミニウム、銅、マグネシウムで構成されている。この2つの試験片はそれらの複数の原子を混ぜて加工するのに対して、A1070はアルミニウムの純度が99.7%とほぼアルミニウムで占めている。そもそも、アルミニウムは柔らかい材料であるため、3種類の中で破断強さ一番低い値となり、破断ひずみが一番大きくなったと考えられる。SS400とA2017は強度が

高いので破断強さは高く、破断ひずみは小さい.

表4 破断強さと破断ひずみ

	SS400	A1070	A2017
破断強さ [MPa]	297	0.981	397
破断ひずみ [-]	0.36	0.5	0.28

3.1.2 実験結果および考察 (機械的性質)

<伸び率>9)

SS400の主成分は鉄である。鉄の原子半径は126pmであり、A 1070やA 2017の主成分はアルミニウムであり、原子半径は143pmである。一般的に自由電子の数によっても変わってくるが、原子半径が小さい方が金属結合は強いといえる。金属結合が強いということは伸びにくくなるということである。よって、SS400が一番小さな値になると考えられる。また、アルミ同士を比べてみると、析出硬化を行ったA2017は第2相の影響で伸び率が小さな値になった。

<絞り>

絞りとは、引張試験において最もくびれた箇所における減少断面積の試験前の断面積に対する比率のことである。つまり、直径方向に対する指標である。そのため、絞りが高いのはA1070>A2017>SS400となることは自明である。なぜこのようになったのかは、前項の伸び率で述べた通り原子の半径や加工方法によるものある。

表5 伸び率と絞りの比較

	SS400	A1070	A2017
伸び率 (%)	21.5	40	27.5
絞り (%)	68.5	91.2	43.4

13

3.1.3 実験結果および考察(真の応力ーひずみ線図)

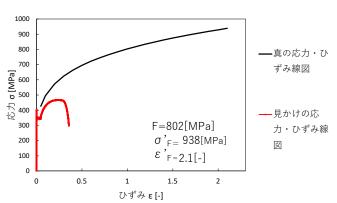


図2 SS400の見かけの応力ひずみ線図と真の応力・ひずみ 線図

<結果>

見かけの応力・ひずみ線図では、応力減少域が表れているが、真の応力・ひずみ線図では応力減少域は表れていない。図2から読み取れるように破断時の応力とひずみには大きな差があることが分かる。

<考察>

見かけの応力・ひずみ線図における応力は試験前の断面積を用いて計算したものだ.下降伏点以上は断面積の減少が大きくなるから、このような差が生じると考えられる.実際に、試験後の試験片を見てみると、断面積の減少がみられた.

3.1.3 実験結果および考察(ひずみ分布図)

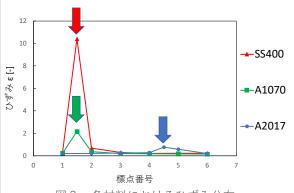


図3 各材料におけるひずみ分布

<結果>

SS400は標点番号 $1\sim2$ の間で破断していることが分かる。また、破断する前にひずみが著しく増加することが分かる。

A1070は,グラフの形状はSS400に類似している. 破断したのは標点番号の $1\sim2$ の間.SS400との異なる点として,破断する前に急激にはひずみが増加していないことが分かる,

A2017は、標点番号 $4\sim5$ で破断していることが分かる。 ひずみはそれほど増加していない。

15

3.1.3 実験結果および考察(ひずみ分布図)

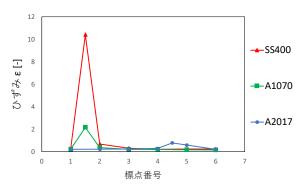


図3 各材料におけるひずみ分布

<考察>5)6)

金属の破断の仕方には種類があり、延性破壊の点状破壊, せん断破壊, 脆性破壊の引張破壊, カップコーン破壊が などがあげられる, 延性破壊は破断するまでに,

伸びやネッキングといった変形が見られる.

脆性破壊の特徴は、ヤング率が高い、破面が平滑、塑性 変形がないなどである。

このようなことから、SS400はヤング率は高いがネッキングが生じているため、延性破壊、A1070はヤング率が高くないため延性破壊、A2017は図4からわかる通り破面が平滑じゃないため延性破壊だと考える。

結果をまとめると以下のようだ...

延性破壊:SS400.A1070,A2017

3.1.3 実験結果および考察(ひずみ分布図)



図4 A2017の破断後の試験片



図5 A2017の破断後の試験片拡大図

<考察>5)6)

次に、延性変形の中での分類について考える。延性破壊にも種類があるのは前頁で述べた。 SS400は伸びやネッキングが見られたため、せん断破壊。 A1070は破断面が確認できていないため、延性破壊の中のどの破壊かを言及するのは難しいと考える。 しかし、A2017は破断面が観測できた。図4、図5から斜めに破断していることからせん断破壊だと推測した。

表 6 SS400における直径変化と各標点でのひずみ 標点番号 1 1.5 2 3 4 5 6 破断前の直径[mm] 8 8 8 8.025 8 8 8 破断後の直径[mm] 7.4 7.45 7.25 4.5 6.85 7.3 7.35 ひずみ[-] 0.221 2.17 0.368 0.205 0.188 0.172 0.157 表7 A1070 における直径変化と各標点でのひずみ 標点番号 1 1.5 2 3 4 5 6 破断前の直径[mm] 8.1 8.1 8.1 8.15 8.1 8.1 8.1 破断後の直径[mm] 7.1 2.4 6.25 7.1 7.35 7.3 7.3 ひずみ[-] 0.304 0.683 0.304 0.234 0.234 10.4 0.217 表8 A2017 における直径変化と各標点でのひずみ 標点番号 1 3 4 4.5 5 6 破断前の直径[mm] 8 8 8 8 8 破断後の直径[mm] 7 7.25 7.2 7.05 6 6.35 7.28

0.236

0.289

0.78

0.589

0.211

17

ひずみ[-]

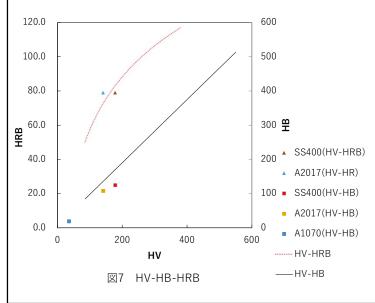
0.211

0.219

SS400, A1070, A2017 における硬さHB, HV, HRB 3.2.1 実験結果および考察 (各材料の各硬さ) 測定値 ΗВ 2回目 3回目 4回目 平均 1回目 5回目 SS400 127.73 125.13 128.79 120.13 125.64 125.48 125 ■ SS400 ■ A1070 ■ A2017 23.16 25.026 23.64 22.28 22.28 23.27 23.4 A1070 141 A2017 119.8 98.6 131.1 120.9 119.8 118.04 118 160 測定値 125 140 HRB 1回目 2回目 3回目 4回目 5回目 平均 SS400 89.9 77.6 77.1 78.9 76.1 79.92 80 A1070 A2017 A2017 77 75.4 83.9 84 75.7 79.2 79 A1070 SS400 測定値 HV 平均 ΗВ HR ΗV 1回目 2回目 3回目 4回目 5回目 SS400 169 170 188 179 182 177.6 178 図6 各材料の硬さ 36.2 34.9 A1070 33.3 35.4 34.5 35.1 34.9 A2017 146 146 136 137 141 141.2 141 19

3.2.1 実験結果および考察 (各材料の各硬さ) <結果> 各硬さ測定からわかる通り, 硬い材料は SS400 > A2017 > A1070 となる. 160 <考察>10) 140 120 SS400は、炭素が含まれているので他の2 100 ■ A2017 種類より値が大きくなっている. A2017 A1070やA2017の主成分であるアルミニウム は、高純度の場合再結晶温度が常温付近にあ るため、加工による硬化が見られない. その ため、すべりが起きやすいので、硬さの値が 各材料の硬さ 小さくなっていると考える. A2017もアルミ ニウムだが、微量の不純物(Cu,Mg)を含む 表10 各材料の各硬さ正式記入 アルミニウムのため冷間加工や析出硬化によ HRB ΗВ HV り機械的性質が著しく変化ため、A1070より SSS400 HB(10/3000)128 HRB80 HV(0.3/30)178 硬さの値が大きくなると考える. A1070 HB(10/500)23.4 HV(0.3/30)34.9 A2017 HRB79 HB(10/500)118 HV(0.3/30)141

3.2.1 実験結果および考察(硬さの相関性:HV vs HRB vs HB)



<結果>

SS400, A2017は基準線に近い値になっているため本実験結果は妥当である.しかし, A1070だけ基準線から離れた下の方にプロットされた.

また、HB、HV、HRBには関係性がある ことが分かった.

<考察>

A1070は基準線から離れた左下の方にプロットされた。その原因は基準線で用いた値は炭素鋼の値だからである。よって、炭素鋼の一種であるSS400やSS400に近い硬度を持つA2017は基準線から近い位置に点があるが、純度が高いアルミニウムは離れた位置に点があると考える。

21

3.2.1 実験結果および考察(引張強さ・降伏点と各硬さ)

表11 各材料の引張強さおよび降伏点と硬さの関係

	引張強さ [MPa]	降伏点 or 0.2%耐力 [MPa]	ブリネル硬さ (HB)	ロックウェル 硬さ (HRB)	ビッカー ス硬さ (HB)
SS400	464.1	18.0	125	80	178
A1070	65.8	24	23.4	-	34.9
A2017	458.2	279	118	79	141

大きい順に

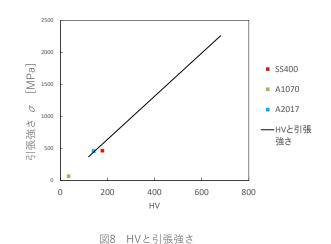
引張強さ:SS400>A2017>A1070

降伏点, 0.2%耐力: A2017 > A1070 > SS400

HB: SS400>A2017>A1070 HRB: SS400>A2017>A1070 HV: SS400>A2017>A1070

となる.

実験結果および考察(引張強さとHVとの相関性) 3.2.2



<結果>

HVが大きいと引張強さも大きいとい う関係があるということが分かる. また、A1070以外は基準線の近くにプ ロットされたため実験結果は妥当である.

<考察>

今回もA1070だけ基準線より下にプ ロットされたが,それは前頁で述べた通り, 基準線が炭素鋼の値を用いたからである. また引張強さの値も低いので左下にプ ロットされたと考えた.

23

3.3.3 実験結果および考察(引張強さとHBとの相関性)

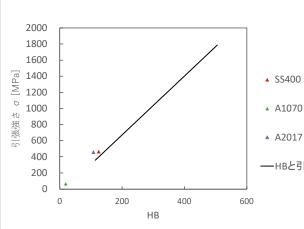


図9 HBと引張強さの関係

HBが大きいと引張強さも大きいという関係が関係 があることが分かった.

また、今回もA1070が基準線から離れた左下にプ ロットされた.

正の相関性があることが分かる.

<考察>

前頁と同じで,基準線が炭素鋼であるため,

A1070は離れた場所に位置している.

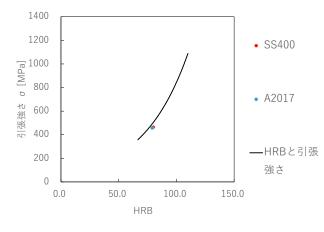
航空宇宙工学実験 | のテキストのP16に半硬鋼の

—HBと引張強さσB/HBの値が載っている.

半硬鋼: 0.36 A 1070: 0.33 A 2017: 0.37

よって、炭素鋼であるSS400と硬さの値が近い A2017 は基準線の近い位置にあり、 A 1070が離れ たところにあると考えた. また, A1070は基準線の 延長線上にあることから値も0.04ほどしか離れてい ないため炭素鋼の基準線で結果が妥当か判断しても よいと考える.

3.3.4 実験結果および考察(引張強さとHRBとの相関性)



<結果・考察>

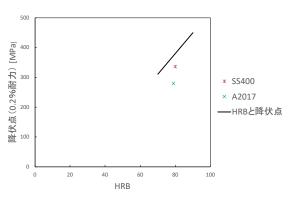
HV, HBと同様にHRB が大きいと 引張強さも大きいという関係があるということが 分かる. 今回A1070は材料自体が柔らかすぎて測 定不能なため, 図には入っていない.

プロット点が重なり合って分かりづらいが、正の相関があることが分かった.

図10 引張強さとHRBの関係

25

3.3.5 実験結果および考察(降伏応力とHRBとの相関性)



<結果・考察>

どちらもHRBと降伏点の基準線の近くにある。HRBが大きいと降伏点、0.2%耐力も大きいということが明らかだ。A1070は測定不能なためプロットしていない。

図11 HRBと降伏点(0.2%耐力)

4. 結論

SS400,A1070,A2017の材料を用いて、引張試験と硬度試験を行い、次の知見を得た.

- ・SS400は、引張強さやヤング率が一番高いことから、伸びが小さく、強度が高いということが分かった。A1070は、純アルミため引張強さが低いが、3種類の中で延性に優れていることが分かる。A2017は、引張強さがSS400と同程度であるため、アルミニウムだが鉄並みの強度があることが理解できた。
- ・硬さ試験により、HV,HB,HRBを求めることができた。この結果から硬い順に SS400 > A2017 > A1070 となる。また、正の相関性があることが確認できた。
- ・グラフから各硬さと引張強さ、降伏点の相関性を表してみたが、基準線の近くに点が来たことから、本実験データは妥当であると考える。A1070は他の2種類に比べて引張強さや硬さの値も低いため、基準線の範囲外の場所にプロットされた。また、同じアルミニウムでも加工方法を変えるだけで強度は大きく異なることが分かった。

27

•参考文献

- 1) 河本実, 材料試験, P13~25, 朝倉書店, 1988
- 2) https://www.kabuku.io/guide/metal/steel/ss400/ (閲覧日:2023年5月11日)
- 3) https://tech-tip.info/aluminium/a1070/ (閲覧日:2023年5月11日)
- 4) https://jp.meviy.misumi-ec.com/info/ja/archives/34996/ (閲覧日:2023年5月1日)
- 5) https://ramenhuhu.com/plasticity-elastic_plastic (閲覧日:2023年5月11日)
- 6) https://www.keyence.co.jp/ss/products/microscope/vhx-casestudy/automobile/fracture-surface.jsp (閲覧日:2023年5月11日)
- 7) https://www.risuuhakusyo.com/kouhukuten (閲覧日:2023年5月11日)
- 8 https://hitopedia.net/%e7%82%ad%e7%b4%a0%e9%8b%bc/ (閲覧日:2023年5月11
- 9) http://tabimikami.jugem.jp/?eid=113 (閲覧日:2023年5月11日)
- 10) 長崎相正, 金属材料の基礎, P213~214, 成山堂書店, 平成17年
- 11) 航空工学実験 I テキスト P16