アルミニウム合金ダイカストの鋳巣形状に及ぼす

冷却速度、鋳造圧力及びガス量の影響

金森陽一*,小磯賢智*

Effects of Cooling Rate, Casting Pressure and Gas Content on Morphology of Porosity in Aluminum Alloy Die Castings

Yoichi KANAMORI and Kenchi KOISO

The effects of cooling rate, casting pressure and gas content on sphericity of porosity in Aluminum alloy die castings were investigated. Cooling rate has influence on the sphericity of porosity. Decreasing cooling rate decreases the sphericity of porosity. Under high casting pressure conditions, the sphericity reduction is restrained. Gas content has little effect on the sphericity of porosity.

Key words: Aluminum Alloy Die Castings, Morphology of Porosity, X-ray CT, Cooling rate, Casting Pressure, Gas Content.

1. はじめに

アルミニウム合金ダイカスト(以下,「アルミニ ウム合金ダイカスト」は「ダイカスト」とする.) は,複雑形状の薄肉品を高速で製造できることか ら,自動車部品を中心に多くの部品製造に適用され ている.しかし,ダイカストでは,金型内に高速で 溶湯を射出するため,プランジャースリーブや金型 内の空気に加え,金型に塗布する離型剤,プランジ ャーチップなどに使用する潤滑剤が分解して生成 するガスの巻き込みが避けられない.これらダイカ スト品に巻き込まれたガスは,鋳巣(ブローホール) の発生原因となる¹¹ことが知られている.これに加 えて,凝固収縮に伴う鋳巣(引け巣,引け,ざく巣) も発生する²¹.

発生した鋳巣は、強度を低下させるだけでなく、 加工面に鋳巣が現れる外観不良や耐圧不良などの 原因となることから、鋳巣低減が強く求められてい る. 鋳巣を低減させるためには、鋳巣の発生原因を 特定することが重要である.一般的に,電子顕微鏡 などを用いて鋳巣を観察し,鋳巣の形状及び表面の 状態(平滑,デンドライト)から鋳巣の発生原因が 調べられている.しかし,この方法は,手間がかか るうえに経験が必要である.また,X線CTを用い て鋳巣の発生原因を特定する方法について検討³⁾⁴⁾ が進められているが,ブリスター試験が必要になる など,現在のところ広く普及するまでに至っておら ず,中小企業が鋳巣低減に活用することは困難であ る.

そこで、当所では、簡易に発生原因を特定する技術の開発を目的として、X線CTで測定した鋳巣の 3次元形状と製造条件の関係などについて研究を 進めてきた.本報告では、X線CTで測定した鋳巣 の球形度と冷却速度、鋳造圧力及びガス量の関係を 調べた結果について報告する.

2. 実験方法

2. 1 調査したダイカスト品

県内企業5社で量産されているダイカスト品19

* 金属研究室

製品を調査対象とし、これらの製品から、なるべく 肉厚変動の少ない箇所を選んで試験片を切り出し た.切り出した試験片の数は54で、その重量は、 約2~80gであった.なお、ダイカスト品はすべて ADC12合金であった.

2.2 鋳巣の球形度

鋳巣(ボイド)の球形度については、X線CTに よる欠陥解析及び、式(1)を用いて、個々のボイド の球形度を算出し、体積を重みとした加重平均によ り、試験片全体の球形度を求めた.X線CTによる 欠陥解析では、マイクロフォーカス型のX線CT を用い、50 µm³/ボクセルでの条件でCT画像を取 得し、8 ボクセル以上のボイドについて、個々の ボイドの体積 mm³、表面積 mm²を求めた.また、 試験片全体の体積 mm³と8 ボクセル以上のボイ ドの体積 mm³から、ボイド体積率%を求めた. なお、8 ボクセルの直方体の球形度は約 0.8 であ る.

球形度 = ボイドと同じ体積を有する球の表面
 積 mm²/ボイドの表面積 mm²

2.3 冷却速度

試験片の中心部のデンドライトアームスペーシ ング (dendrite arm spacing DAS, デンドライト2 次枝間隔) d µm を測定し,式(2)⁵から冷却速度 C ℃/sec を算出した. DAS 測定については,0.25 µm ダイヤモンド懸濁液まで研磨を行い,1% HF で腐食後,観察倍率:780 倍の条件で行った.

 $d = 41 \times C^{-0.32}$

(2)

2. 4 ガス量

試験片からガス測定試料を切り出し,真空抽出法 ⁶⁾により全ガス量 ml/100g を測定した.



実験結果と考察

3.1 ボイド体積率と球形度の関係

図1に、ボイド体積率と球形度の関係を示す. 図1から、球形度とボイド体積率の関係は点線に 囲まれた範囲にあり、ボイド体積率が大きくなると ともに、球形度は、最大値:約0.6から低下するこ とが確認できる.鋳巣の形状は、ガスに起因する鋳 巣(ブローホール)は球形 ⁿで、凝固収縮に起因す る鋳巣(引け巣、引け、ざく巣)は複雑で不定形な 形状をしたものが多い[®]とされている.図1の結果 から、ボイド体積率の増加に伴い、球形度が低下し、 凝固収縮に起因する鋳巣が増加することが示唆さ れる.

3.2 ガス量の影響



図 2 に、全ガス量と球形度の関係を示す.ガス に起因する鋳巣の形状は球形である っとされてお り、全ガス量が増えるほど、鋳巣の形状は球形度が 大きくなると考えられる.しかし、図 2 では、全 ガス量:0~30 ml/100gの範囲において、球形度は 0.3~0.6 の範囲にあり、全ガス量と球形度には相関 がみられないように見受けられる.この結果から、 全ガス量の増加に伴うガスに起因する鋳巣の増加 は、小さいことが推察される.

3.3 鋳造圧力の影響

図3に,鋳造圧力と球形度の関係を示す.図3 をみると,鋳造圧力:約40~100 MPaの範囲にお いて,球形度は0.3~0.6の範囲にあり,鋳造圧力 と球形度には相関がないように見受けられる.これ までの研究で,鋳巣量に及ぼすガス量,鋳造圧力, 冷却速度の影響を調べた結果,鋳巣量は,冷却速度



図3 鋳造圧力と球形度の関係

の影響を強く受けることが明らかとなった⁹. 鋳巣 の形状も, 鋳巣量と同様に, 冷却速度の影響を強く 受けるため, 図 3 において, 鋳造圧力と球形度に 相関関係がみられない結果になったと考えられる.





3. 4 冷却速度の影響

図4に、冷却速度と球形度の関係を示す.図4 から、冷却速度が遅く(小さく)なると、球形度 は急激に小さくなり、球形度は冷却速度の影響を 受けていることがわかる.しかし、データにばら つきがあり(特に冷却速度:約350℃/sec以下)、 球形度は、冷却速度以外の影響、例えば、鋳造圧 力、全ガス量などの影響を受けていると推察され る.そこで、図4のデータについて、ほぼ同一条 件(鋳造圧力、全ガス量)の下で、冷却速度とボ イド体積率の関係をプロットし、これらの影響を 調べた.

図 5~7は、図 4 のデータを、鋳造圧力: 40 MPa

未満,40~60 MPa,60 MPa以上に分類し、全ガス量については、10 ml/100g 未満、10~20 ml/100g、20 ml/100g以上に分けて示した。



図 5 の鋳造圧力: 40 MPa 未満について見てみ ると、冷却速度が約 350 ℃/sec より速いと、球形 度は約 0.6 であった. 冷却速度が約 350 ℃/sec よ り遅くなると、球形度は急激に小さくなることが わかる. この結果から、鋳造圧力: 40 MPa 未満 では、冷却速度が約 350 ℃/sec より遅くなると、 凝固収縮に起因する鋳巣が増加することが示唆さ れる.

全ガス量の影響をみると、3条件(10 ml/100g 未満、10~20 ml/100g、20 ml/100g以上)とも同 じ曲線上にあることがわかる.この結果から、鋳 造圧力:40 MPa 未満では、鋳巣の形状に及ぼす 全ガス量の影響は小さいと考えられる.



図 6 の鋳造圧力: 40~60 MPa について見てみ ると,約 120 ℃/sec までの冷却速度では球形度は 約 0.6 で,それより冷却速度が遅くなると,球形 度が急激に小さくなることがわかる.この結果か ら,鋳造圧力: 40~60 MPa では,冷却速度が約 120 ℃/sec より遅くなると,凝固収縮に起因する 鋳巣が急激に増加することが示唆される.

全ガス量の影響をみると、図5(40 MPa 未満) と同様に、3条件(10 ml/100g 未満、10~20 ml/100g,20 ml/100g以上)ともほぼ同じ曲線上 にあることがわかる.この結果から、鋳造圧力: 40~60 MPaでも、鋳巣の形状に及ぼす全ガス量 の影響は小さいと考えられる.



(鋳造圧力:60 MPa 以上)

図 7 の鋳造圧力: 60 MPa 以上について見てみ ると,約 90 ℃/sec までの冷却速度では,球形度 は約 0.6 で,それより冷却速度が遅くなると,球 形度は急激に小さくなることがわかる.この結果 から,鋳造圧力: 60 MPa 以上では,冷却速度が 約 90℃/sec より遅くなると,凝固収縮に起因する 鋳巣が急激に増加することが示唆される.

全ガス量の影響をみると,図5(40 MPa 未満), 図6(40~60 MPa)と同様に、3条件(10 ml/100g 未満,10~20 ml/100g,20 ml/100g以上)ともほ ぼ同じ曲線上にあることがわかる.この結果から, 鋳造圧力:60 MPa 以上でも、鋳巣の形状に及ぼ す全ガス量の影響は小さいと考えられる.以上の 結果から、鋳巣の形状に及ぼす全ガス量の影響は、 3条件(40 MPa 未満,40~60 MPa,60 MPa 以 上)ともに小さいことわかる. 図 5~7 の結果を比べると,球形度が低下する 冷却速度は,鋳造圧力:40 MPa 未満では約 350 ℃ /sec,鋳造圧力:40~60 MPa では約 120 ℃/sec, 鋳造圧力が高くなるほど,球形度が低下する冷却 速度は遅くなることがわかる.この結果は,鋳造 圧力が高くなるほど,鋳巣がつぶされる効果が大 きくなり,凝固収縮に起因する鋳巣が発生しにく くなることによると推察される.

4. 結論

ダイカスト品の鋳巣の形状に及ぼす冷却速度, 鋳造圧力及びガス量の影響を調べた結果,以下の ことが明らかになった.

- 1) ボイド体積率が増加するとともに、球形度は低下する.
- 2) 鋳巣の球形度は、冷却速度の影響を強く受け、 冷却速度が、球形度が低下する冷却速度より遅くなると、球形度は急激に小さくなる.これは、 凝固収縮による鋳巣の発生によるものであると 考えられる.
- 3) 鋳造圧力が高くなるほど、球形度が低下する冷 却速度は遅くなる.これは、鋳造圧力が高くな るほど、鋳巣がつぶされる効果が大きくなり、 凝固収縮に起因する鋳巣が発生しにくくなる ことによると推察される.
- 4) 球形度に及ぼす全ガス量の影響は小さい.

参考文献

- 西直美: "ガス欠陥の形態と品質に及ぼす影響".
 日本鋳造工学会 研究報告, 74, p32-34 (1996)
- 西直美: "引け欠陥の形態と品質への影響". 日本鋳造工学会研究報告, 74, p140-142 (1996)
- 3) 半谷禎彦ほか: "ダイカストの収縮巣,ガス欠陥の定量的な特徴付けの試み".日本鋳造工学会研究報告,106, p7-9 (2008)
- 4)田中栄人ほか: "X線 CT 画像を用いたアルミ ニウム合金ダイカストの鋳巣欠陥判別システ ムの開発".日本鋳造工学会,88,p85-91 (2016)
- 5)日本鋳造工学会: "ダイカスト鋳物のデンドラ イトアームスペーシング分布に及ぼす調査". 日本鋳物協会ダイカスト研究部会調査研究結 果報告, (1990)
- 6) 高橋照夫: "アルミニウム合金鋳物中のガス含

有量測定法". 鋳造工学, 75, p796-799 (2003)

- 7)西直美: "ダイカストの欠陥・不良を考える".
 ダイカスト新聞社, p206(2017)
- 8) 西直美: "ダイカストの欠陥・不良を考える". ダイカスト新聞社, p212(2017)
- 9) 金森陽一ほか: "アルミニウム合金ダイカストの います.)

鋳巣生成に及ぼす冷却速度,鋳造圧力及びガス 量の影響". 三重県工業研究所研究報告,40, p74-77 (2016)

(本研究は、法人県民税の超過課税を財源としています。)