アクアフロート法

(独)産業技術総合研究所 ナノテクノロジー研究部門

小島茲

Aqua - Float Process

Gen Kojima National Institute of Advanced Industrial Science and Technology (AIST) Nanotechnology Research Institute

1.はじめに

アクアフロート法の最初の提案は1990年で あるが,研究開発の着手はそれよりかなり遅れ て1996年のことである。以後予察検討を経て, 通常の研究開発の姿を取ったのは1998年から 2000年の間である。その後筆者は職場も変わ り高分子関係の仕事に携わった後,2005年か ら再び本技術の開発に取り組んでいる。

本稿では,アクアフロート法の原理・概要な らびに化学的側面と物理的側面の知見¹⁾²⁾を総 括し 板ガラスの製造技術としての特徴 課題, 意義等を展望する。

2. 概要

アクアフロート法はその名称が示すように溶 融ガラスを処理・成形する媒体として水(蒸 気)を用いる板ガラスの製法である。

2.1 原理

溶融ガラスを含水親水性多孔質基材の上に流

〒305 8568 茨城県つくば市梅園 1 - 1 - 1 中央第 2 TEL 0298 861 5080 (内 55554) FAX 0298 862 6578

E mail:g.kojima@aist.go.jp

延すると,瞬間的に多孔質基材に含まれている 水が蒸発し,溶融ガラスはその蒸気の上に保持 される。ガラスと含水基材との摺動によってガ ラスは動的に安定かつ平準化される保持状態に おかれ,適当な方法で張力を掛け連続的に延伸 成形される。

ガラスと基材の間は蒸気(気体)なので,そ の伝熱は極めて小さく,またガラス内の伝熱の 方が遥かに大きいので,成形に必要な温度とそ の均一性が保たれ,非平衡迅速成形が可能であ る(この点スズバス法と対照的である)。ガラ スは上面も下面も気体に接触するだけなので, ガラスの表面張力等によって平滑化し,所謂火 あぶり面が得られる。

この原理は湿式モールド法として古くから利 用されており,今日でもワイングラス,電球な どの丸い形状の製品に広く工業的に用いられ, 欠点や歪みの無い平滑な面を有する製品を与え ている。アクアフロート法は一口で言えば,湿 式モールド法の製品径を無限に大きくした製品 への応用と言える。

22 工程・特性概要

アクアフロート法の工程概念を図 1 に示

す。溶融状態のガラスはリップ等を介して,含 水基材等からなる成形装置上へ流下され,リボ ンの長尺方向と幅方向に張力を印加されつつ連 続的に成形・搬送される²⁾。

このような装置を用いて試験試作した板状ガ ラスサンプル(板幅約30cm,肉厚2~3 mm)のAFM観測による平均表面粗さは約25

で欠陥は見られず,触針法による表面の短周 期平坦性は50~300 nm 程度である(表1)³。 また,表面の耐ヤケ性,耐水性(表2),耐酸 性等の化学的安定性に不具合は認められず,蒸 気に接した面は良好である¹。

サンプル全体に亘るマクロな肉厚分布や平坦 性の点ではまだ充分とは言えない状態である が,板ガラスを作る技術としての可能性を有す ると見做せる。 3.化学的側面

アクアフロート法では高温のガラスと水(蒸 気)が接触するので,両者間に幾つかの物理化 学的相互作用が生じると推定される。

アクアフロートで得られたガラスの蒸気との 接触表面付近の XPS や蛍光 X 線による組成分 析はアルカリ濃度の低下を示唆しているが¹⁾, その条件依存性や再現性の把握は未だ不充分で ある。直感的には水による表面近傍のアルカリ 成分の抽出・濃度低下は考え易いが,実験中の 周辺の水蒸気,水,含水基材に pH の変化は見 られない。抽出されるアルカリ成分が微量のた めか,或いは別の機構が働いているのか,今後 の検討に俟つ必要がある。いずれにしても,よ り低温の水によるガラス表面の侵食と際立った 対比を見せている¹⁾。



図 1 アクアフロート工程概念図

表 1 試験試作サンプルの平坦性 (JIS B 0601)

測定箇所	平坦性 (nm/8mm)					
	上面(空気面)	上面(空気面)	下面(蒸気面)	下面(蒸気面)		
	(長手方向)	(幅方向)	(長手方向)	(幅方向)		
1	20	360	20	240		
2	40	200	40	40		
3	120	280	140	160		
4	40	280	160	120		
平均	60	280	90	140		

表 2 試験試作サンプルの耐水性(スズバス法と の比較)

浸漬時間	アルカリ抽出量(μg/cm²)					
	アクアフロート法		スズバス法			
	上面(空気面)	下面(蒸気面)	上面(気体面)	下面(スズ面)		
1週間	0.02	0.01	0.09	0.09		
2 週間	0.03	0.02	0.11	0.12		
浸漬条件:常温・純水、抽出量:試験片単位面積あたりのNa-O重量(炎 光分光分析)						

同位体 (Dおよび¹⁸O)含有水を用いての処 理によるガラス中には,D,¹⁸Oいずれも表面 から数μから数+μ以上の内部まで浸透が見 られる¹。このような浸透現象は,水分子の拡 散とシロキサン結合の加水分解反応が原因と考 えられる。酸素の浸透に関しては,上記結合の 加水分解・再結合を通して順次内部に浸透して いく機構が提唱されている³⁾。このような水の 作用はガラス表面の物理化学的な緩和を促し, 高い表面張力と相俟って,歪の少ない自己組織 的表面形成をもたらすと考えられる。

4.物理的側面

アクアフロート法による板硝子の成形には, 熱の流れ,ガラスの流動・変形(成形),水蒸 気や空気の流れ,それら気体に挟まれた粘性な いし粘弾性流体としてのガラスの挙動,さらに は徐冷工程を含めての熱歪等,多岐に亘る物理 的問題がある。

4.1 熱の流れ

巨視的な観点からは,熱収支上成形ゾーンに 持ち込まれるガラスの顕熱と持ち去られるガラ スの顕熱との差は成形ゾーンにあるガラスが上 部空間と下部水蒸気や含水基材へ放出する熱量 の和に等しく,その間に外部からの熱の補給の 無い,非平衡定常状態にある単純な系である(ガ ラスリボンの幅方向両端からの熱の放出は無視 できる)。

例えばソーダライムガラスが 1100~1050 で成形ゾーンに入り 700~650 で出て行く場 合,ガラスが上/下両面から放出する熱量の割 合はおよそ 1/10と推算されるが,この下面か らの熱流束の値はオーダーとしては所謂膜沸騰 のそれに等しく,同じ温度勾配の金属・ガラス 等の接触伝熱(熱伝導率)の 1/100~1/1000 である^{2)A}。

このようにアクアフロートでは,ガラスが伝 熱の小さな媒体(気体)の穏やかな流れに囲ま れた環境にあり,ガラス内部の熱伝導が優先 し,局部的な温度差の生じ難い系なので迅速延 伸成形に適し,外部からの加熱の必要性は小さい。

4.2 物質の流れ

この問題は複雑で,本格的な解析はこれから であるが,現在までに行った幾つかの検討結果 を以下に紹介する。

(1)水蒸気の流れ

ガラスの放熱を受けて含水基材から発生する 水蒸気はガラスと基材の間の狭い空間(厚さ 200μ程度)を抜けて,水蒸気の排出のために 設けられた溝や孔から系外に出て行く。その 間,場所によって水蒸気の流れる方向,速さは 異なり,結果としてガラスを浮上させる水蒸気 の圧力も異なる。

単純化のために,周辺が水蒸気排出溝となっ ている半径Rの基材を想定し,①水蒸気流は 定常かつ層流,②基材から発生する水蒸気は物 質収支からは考慮するが,基材表面の面方向流 速はゼロ,③水蒸気の密度,粘度等の物性は一 定,④水蒸気の流れはポアズイユ流を形成す る,という仮定を設けて Navier Stokesの連続 の式と運動の式を解くと式(1)が得られる²⁾。こ こでガラス及び基材の垂直方向をz,水蒸気の 膜厚をδ,基材半径方向の任意の距離をr,r における水蒸気の基材面に添っての流速と圧力 をそれぞれ v_r と p_r,大気圧を p_a,水蒸気の動 粘度を v_s,水蒸気の発生量を w とする(図 2 参照)。



この式からガラスを浮上させる水蒸気圧力の 充分なこと,圧力は水蒸気膜厚の3乗に逆比 例し,ガラスリボンの微小な上下の位置変動に 対して高感度のフィードバックが掛かり自己安 定制御の働くこと,しかし基材上の蒸気排出溝 からの位置によってもその圧力は変わり,排出 溝付近では殆どガラスを浮上させる蒸気圧は得 られないことなどが窺える(実際には w の寄 与が増大し蒸気圧は発生する)。

(2)ガラスの流動と変形・成形

アクアフロートでは溶融状態にあるガラスが 蒸気上に浮上保持されている状態で,リボンの 周辺等から張力等を掛けられて流動・変形し, その間ガラスと含水基材との摺動による巧妙な 働きによって,一定厚みの平滑・平坦な板ガラ スに成形されていく。

この過程で起こり得るガラスの流体力学的・ (粘)弾性力学的現象・問題は多様であり、こ こでは、一例として蒸気排出溝をガラスが過ぎ る時のガラスの垂れ込みを幾つかの仮定の下に 単純化して推測した結果について述べる²⁾。

図3には基材に設けられた蒸気排出溝とその上にあるガラスが垂れ込んでいる状態を拡大して模式的に示している。ガラスは微視的・瞬間的には非定常の状態にあって,蒸気圧の無い 溝の上のガラスは垂れ込みを起こすと想定される。単純化のために,①ガラスの移動方向の水 平×軸と垂れ込み方向の垂直 z 軸のみの現象, ②ガラスはニュートン流体 ③粘度は一定値(パ ラメーター),④表面張力の働きは無視,⑤溝 上のガラスの変形は溝幅中心線を軸として対象,と仮定して,ガラスの密度,粘度と厚みを



図 3 蒸気排出溝上のガラスの垂れ込み模式図

それぞれ, ρ , η と H, ガラスと含水基材の移動速度差を Δu , 最大垂れ込み速度を V_z (max), 蒸気排出溝幅をとすると最大垂れ込み 変位 Δz (max)は式(2)で表せる。

$$\Delta z(\text{ max }) = V_{x}(\text{ max }) \frac{j}{\Delta u} = \frac{1 \rho g H j^{2}}{4 \eta \Delta u}$$
 (2)

式(2)は最大垂れ込み速度に溝を過ぎる時間を 掛けるなど相当の過大評価となっているが,図 4 にこの関係を示した。通常の成形に供する ガラスの粘度 10²~10⁶Pa*sの範囲で最大垂れ込 み変位はおよそ 10 µ~10 nm となる。ガラスと 基材の摺動による平準化や成形の過程でのガラ スの粘度上昇も考えると 100 nm 以下のレベル に収斂することが窺え,表 1 の結果も受け入 れ易い。



図 4 蒸気排出溝上の最大垂れ込み変位の推算値 細鎖線:溝幅 5 mm , ガラス / 基材速度差 15 cm/s 太鎖線:溝幅 5 mm , 速度差 30 cm/s 細実践:溝幅 3 mm , 速度差 15 cm/s 太実 践:溝幅 3 mm , 速度差 30 cm/s ガラス肉厚: 3 mm

上記は一例であるが、これら種々の問題の切 り口として、マクロの流動・変形とミクロの流 動・変形とがあり、また表面の波(例えば Kelvin Helmholtz の波)とバルクのうねり・変形と がある。更には高温のニュートン流体的な状態 とより低温の(粘)弾性体的な状態とがある。紙 数の関係で詳細を述べられらないが、筆者らは これらを一定の視点から取り扱い、微視的にも 巨視的にも均一・平坦な板ガラスを得る条件出 しや技術開発のコンセプトを確立しつつある。

5.アクアフロート法の特徴と課題

アクアフロート法は,省エネルギー・省資源 プロセス,小型で簡便な装置,クリーンプロセ ス,低生産コスト・高生産性,製品の寸法や品 種への対応自由度,多様な応用の可能性,製品 の表面品質が高い,等の特徴を発揮する可能性 を秘めている。

一方,課題としては,その完成・実用化には 巨視的な平坦性や肉厚均一性の実現,堅牢な技 術としての確立に必要なエンジニアリングデー タの蓄積,長期稼動に対する装置等の耐久性確 保,アクアフロートの特徴に相応しい徐冷技術 の開発が必要であって,それらの技術開発の根 底をなす原理的・科学的な解明や推算も重要で ある。

6.おわりに

アクアフロート法は開発途上の技術であり, その開発・完成には一定の資源が必要であり, また当然リスクもある。

これらの資源やリスクを産学官の協力の下に 分け合って,アクアフロート法が実社会で有用 な技術として受け入れられるようになることを 切望している。旭硝子で生まれ,産総研で保育 され,我が国の産学官の協力によって成長し, 環境,エネルギーや生産コストの諸点から合理 的な新しい技術として社会に貢献できる姿とな ることを心から念願して本稿を終える。

7.謝辞

アクアフロート法の開発には,これを支え, 協力して戴いた旭硝子の方を始め,非常に多く の方のご支援とご指導を戴いてきた。紙数の関 係でお名前を挙げることができないが,全ての 方に心からの感謝の念を捧げる次第である。

引用文献

- 1) G .Kojima ,K .Matsumoto ,O .Sakamoto ,Y . Yamamoto ,M .Kawamoto ,J .Non Cryst .Solids 292 (2001) 50
- 2) G .Kojima ,K .Okuyama ,J .Non Cryst .Solids 345 & 346 (2004) 762
- 3) L. R. Perderson , D. R. Baer , G. L. McVay , K/F/Ferris , M/H/Engelhard , Phys .Chem .Glass 31 (1990) 177
- 4) K .Okuyama ,T .Kishi ,S .Mori ,Y .Iida ,Y .Shiraish , G .Kojima ,Journal of Chemical Engineering of Japan (in press)