ナイロン板を用いた多層平行板デニュ - ダ - の検討

Study of Polyamide multiple parallel plates diffusion denuder

岡 憲司*

Kenji Oka

^{*}大阪府公害監視センタ - 調査室

はじめに

環境大気中の硝酸ガスや硝酸塩粒子、亜硝酸ガスおよび PAN 等の有機過酸化物は、一次発生源から排出された窒素酸化物が大気中で化学反応して二次的に生成された物であり、それらの挙動把握は NOx 汚染の機構解明の上でも重要な課題である。これらの内、硝酸ガスは環境大気中の代表的な強酸性ガスであり、呼吸器や粘膜等への刺激作用や植物への損傷作用あるいは金属腐食等の器物への影響も大きい。近年、2.5 μm 粒子の人への健康影響が問題となっているが、その主要な成分の一つである二次粒子の生成機構解明や、また酸性雨問題にも重要な成分である。

ppb オ - ダ - で存在している大気中の硝酸ガスの測定法とし ては、長光路 FTIR や可変同調形ダイオ - ドレ - ザ - 吸光度法 のような直接的な測定法が開発されているが、現時点では未だ 一般的な方法とはいえないようであって、フィルタ・パック法 やデニュ - ダ - 法が広く用いられている。フィルタ - パック法 は前段に設置したプレフィルタ - によって粒子状成分を除去し た後、後段に適当な試薬を含浸させたろ紙を設置し、捕集する方 法である。この捕集試薬としては NaCl¹)や NaF²)が提唱されて いる。また、材質そのものが硝酸ガスと反応、捕集するポリアミ ドメンブランフィルタ - 3)は試薬コ - ティングの必要がなく、広 く使用されている。著者もガラスファイバ - フィルタ - 4)あるい はウレタンフォ・ム 5)を用いて良好な結果を得た。しかし、この 種のフィルタ - パック法では粒子除去のための前段フィルタ -に捕集された硝酸アンモニウム粒子の一部が硝酸ガスとアンモ ニアガスに解離分解してきて、後段ろ紙に加算捕集されるア -テイファクト ナイトレ・トが指摘されている。それに替わる ガス - 粒子分離サンプリング法として、両者の分子拡散係数が 数オ・ダ・も異なるのを利用するデニュ・ダ・法のが提唱され た。すなわち、内壁に捕集試薬をコ・ティングしたガラス管に 大気を層流で通気させると、ガス成分は分子拡散係数が大きい ため、内壁の捕集試薬と反応、捕集されるのに対し、粒子は分 子拡散係数が小さいため直進し、管壁に衝突捕集されない。硝 酸ガスを対象とするデニュ・ダ・のコ・ティング試薬としては、 タングステン酸 7)や含浸る紙法の試薬が用いられる。ガラス管内 壁に試薬を薄く均一にコ・ティングするのは熟練を要するが、 現在では壁面をサンドブラッシュして容易に均一コ - ティング できるようにしたガラス管が市販されている。またコ‐ティン グ操作を要しないポリアミドチュ・ブ®や酸化アルミ管®の使用 も報告されている。

デニュ・ダ・は乱流拡散による粒子捕集を避けるため層流で 通気させねばならないから、1本の円筒管ではその最大使用流 速はほぼ毎分1Lに限定される。その後、Possanzini等 10)は二 重管を用いれば更に高流速でも層流が維持されることに着目し、 毎分 20L でのガス・粒子分離に成功した。より小型で高速サンプリングするには三重、四重管と多重管とすればよいが、その製作は容易ではない。しかし、直径が無限大である多重管は多層の平行板でもある事から、多層の平行板を用いたデニュ・ダ・11)が提唱されている。

本報では21枚のポリアミド板を平行に組み立て、その間に1mm高さの空間20層を持たせたデニュ・ダ・(ナイロン多層平行板拡散デニュ・ダ・、以下NPPD)を製作し、それによる硝酸ガス捕集を検討した。このデニュ・ダ・は毎分20Lの捕集流速でも硝酸ガス捕集率が高く、かつ一回毎のコ・テイングを要せず、再使用、再々使用と繰り返し使用が可能である等の秀でた挙動を有するので報告する。

方 法

1.デニュ - ダ -

試作した NPPD は市販のナイロン板 (0.5 mm厚)を 38×50 mmにカットし、その左右両長辺に沿って厚さ 1 mm、巾 3 mm、長さ 50 mmのシリコンシ・ト 4 枚を互いに 9 mm巾の間隔を空けて並べ、その上へナイロン板を重ね、そして更にシリコンシ・ト 4 枚を間隔を保って並べ……と順次積み重ねた。中間部のシリコンシ・トはナイロン板のしなりを防ぎ、平行に保つために必要である。当初、ナイロン板の細片によって空隙を保とうと試みたが、固着できなかった。この様にして 21 枚のナイロン板間に 1 mm高さ×50 mm流路長×9 mm巾×3 ケの平行空間 20 層を作成した。そして、その上下両面をガラス板で挟み、更にその全体をテフロンテ・プで巻き締めた。底部を切除した小型正角形ポリビンをホルダ・として、このナイロン板セットを収納した。全体のサイズは 42×42×120 mmと小型である。

2. 暴露ガスの発生と捕集

(1) 硝酸ガス、塩化水素ガス、アンモニアガスおよび亜硝酸ガスの発生

110 mm径のグラスファイバ - フィルタ - (アドバンテック、GB100R) + 5%炭酸ナトリウム含浸ろ紙(アドバンテック、51A) + 5%蓚酸含浸ろ紙(アドバンテック、No.51A)を通して清浄化した室内空気を、60%硝酸(液表面積 80cm²)、10%塩酸(同、30cm²) または 2%アンモニア水(同、3cm²) 液面上に通じ、それぞれ硝酸ガス、塩化水素ガスおよびアンモニアガスを拡散発生させた。

同様に清浄化した室内空気を 15%蓚酸含浸ろ紙に通気して蓚酸ガスを昇華・発生させ、それを後段に設置した 20%亜硝酸ナトリウム含浸ろ紙に通気する方法によって亜硝酸ガスを発生させた (Braman ら 12)の方法)。

(2)捕集

NPPD とその後段に適当な捕集試薬をコ-テイングした環状デニュ-ダ-(URG社、210 mm長、23 mm内径)を接続し、発生させたガスを通気した。後段の環状デニュ-ダ-へのコ-テイング試薬としては、硝酸ガスや塩化水素ガス捕集には1%フッ化ナトリウム-2%グリセリン/50%エタノ-ル溶液を、アンモニアガス捕集には1%蓚酸-2%グリセリン/エタノ-ル溶液を、亜硝酸ガス捕集には3%炭酸ナトリウム-2%グリセリン/20%エタノ-ル溶液を用いた。

捕集率はNPPD捕集量/(NPPD捕集量+環状デニュ・ダ・捕集量) より求めた。

3. 抽出、分析

NPPD に 40mL、環状デニュ - ダ - には 20mL の純水を各々加え、30 分間、超音波抽出(Blansonic 92)した後、ミリポア HAWP フィルタ - を通してシリンジろ過した。

 NO_3 の分析はヒドラジン還元法 $^{13)}$ 、 NO_2 は 1% スルファニルアミド/10% 塩酸 + 1% NEDA 法、CI はチオシアン酸第 2 水銀法、 NH_4 はインドフェノ - ル法によった。

結果および考察

1. 理論的予測

(1)ガス捕集

気流が円筒型デニュ・ダ・内を層流で流れる場合の理論捕集率は下記の Gormley - Kennedy の式によって与えられる。

$$C/C_0 = 0.819 \exp(-14.627) + 0.0976 \exp(-89.22)$$

+0.0190 \exp(-212)

ここで = DL/ dRe であり、また、C: デニュ・ダ・出口濃度、C₀: デニュ・ダ・入口濃度、D: ガス拡散常数 HNO₃:0.147cm²/sec) = 空気の動粘性係数(0.152cm²/sec)、d:デニュ・ダ・管径(cm)、Re: レイノルズ数(= ud/ 、但し u: 流速(cm/sec)である。上式で が 0.05 以上であれば第 1 項のみで近似できるとされている。一般の大気汚染ガスの中で最っとも小さい分子拡散定数 (0.137cm²/sec)を有する SO₂を対象として、捕集率 95%以上、即 ち C/C₀ < 0.05 なる条件は上式より > 0.191 である。

断面が円形以外の管に対しては、直径に代えて相当径 (=4 × 断面積/浸辺長)が用いられる。管断面が a × b(cm)の矩形の場合、 = 2ab/(a+b)より

Re = ud/ =
$$0.219F/(a+b)$$
、但し、 $F: mL/分$ 、
= DL/ dRe = $15DL(a+b)^2/Fab$

使用した NPPD の各空間(20 層×3 区画、1 区画 0.1×0.9 cmは 0.18 cm径に相当)に均一に空気が流れ、また各空間の縦壁はシリコンシ・トであり不活性であるが、そこでも捕集されると近似すると、流速 36L/分まで 95%以上の理論捕集率が期待できる。

(2)粒子捕集

本 NPPD において相当径を用いてレイノルズ数を計算すれば、548L/分まで層流(レイノルズ数 2000 以下)が維持され、粒子の 乱流拡散捕集は無視できるが、層流化区間長(0.05dRe)による制 限も考慮すべきである。

2. 硝酸ガス捕集

(1)捕集率

0.05~0.08 mg/m³の硝酸ガスを流速 20L/分で 0.5~25 時間、NPPD NaF コ・テイング環状デニュ・ダ・系に通気し、暴露量と NPPD 捕集量との関係を図 1 に示した。平均 93.8% (91~99%、n = 12) の捕集率を示した。これは G.K 式による理論捕集率 97.4%より やや低いが、空間の縦壁部分に捕集能力がないためであろう。 また、暴露量 1.2 mgにおいても高捕集率をなお維持しており、 破過量はこれ以上と推定される。これら一連の捕集実験は 3 個の NPPD を用い、順繰りに暴露、抽出を繰り返し、再使用、再々使用して行なわれた。更に一部の NPPD はその後の暴露実験にも使用されたが、10 回目の暴露に際しても高捕集率をなお示した。この様に繰り返し使用できるのが本 NPPD の最大の利点である。

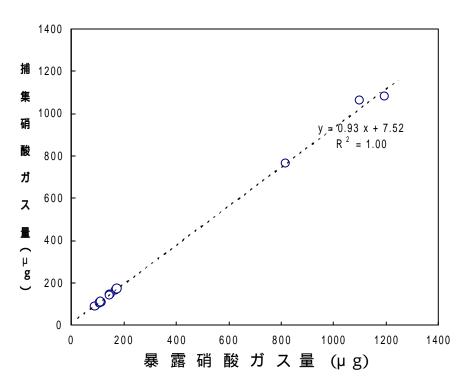
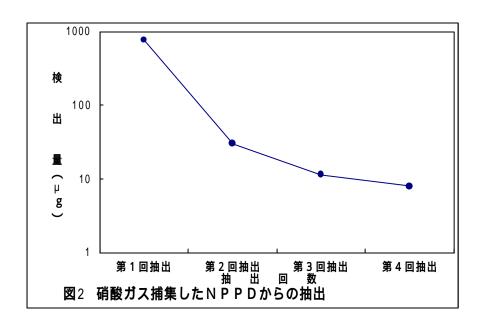


図1 NPPDによる硝酸ガス捕集

(2)抽出率

硝酸ガスを暴露、捕集させた NPPD を所定方法で抽出した後、その NPPD を純水で数回ゆすぎ、その後再び所定方法で抽出する操作を繰り返した結果を図 2 に示した。(1 回目抽出量 - 2 回目抽出量)/1回目抽出量より計算した抽出率は 96%であり、30 分間の超音波抽出にやってほぼ完全に抽出されていることを示した。3 回目以降の抽出による検出 NO_3 量は数 μ g でほぼ一定であり、ブランク値と考えられる。このブランク値は 1μ g / m^3 の硝酸ガスを含む大気の数 m^3 サンプリングに相当する値であるから、短時間の野外サンプリングへの使用には適さないであろう。



3. 亜硝酸ガス捕集

大気中の硝酸ガス捕集における主要な干渉として NO_2 と水とが表面上で不均一系反応して硝酸と亜硝酸とを生成する反応 $(2NO_2+H_2O HNO_3+HNO_2)$ と 亜硝酸ガスが捕集され、それはサンプリング中にオキシダント等により硝酸へ酸化される反応が挙げられる。ポリアミドフィルタ - による硝酸捕集においては は無視できるが、 は低流速では捕集される 14 と報告されている。そこで NPPD と Na_2CO_3 コ - テイング環状デニュ - ダ - 系に 0.1 mg $/m^3$ の亜硝酸ガスを流速 20L/分で1~2 時間通気した結果を表 1 に示した。 NPPD による亜硝酸ガス捕集率は平均 2.4% (1.9~7.2%) と低く、それによる干渉は無視できる。

表 1 NPPD の亜硝酸ガス捕集

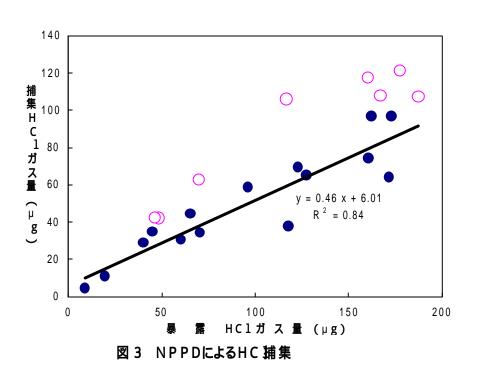
デニューダ -	流速	濃度	捕集量	捕集率
	×暴露時間	\mug/m^3	μg	%
1st NPPD	20L/min	105	4.1	3.0
2nd Na ₂ CO ₃ AD	×64min		133.5	
1st NPPD	22L/min	68	8.0	5.8
2nd Na ₂ CO ₃ AD	×87min		130.6	
1st NPPD	20L/min	66	7.3	7.2
2nd Na ₂ CO ₃ AD	×77min		95.0	
1st NPPD	21L/min	67	2.7	2.0
2nd Na ₂ CO ₃ AD	×95min		134.8	
1st NPPD	20L/min	81	4.6	4.2
2nd Na ₂ CO ₃ AD	×61min		106.4	
1st NPPD	21L/min	61	2.5	1.9
2nd Na ₂ CO ₃ AD	×103min		130.1	

26 \ 52 ~ 58 \%R.H.

4. 塩化水素ガス捕集

1 mg/m³の塩化水素ガスを 10 分~2 時間、通気した結果を図 3 に示した。流速 20L/分(図中の黒丸)では、捕集率が平均 58%(32~68%、n=15)と低く、またばらつきも大きく、一般にポリア

ミドフィルタ - について報告されている結果とは異なった。
NPPDにおいて低捕集率であった原因としては捕集反応速度と破過量が考えられる。捕集速度を遅くした 5L/分(図中の白丸)では、暴露量 0.15 mg以下での捕集率は平均 89%(86~91%、n=4)へと向上が認められたが、捕集量 0.1 mg(3 µ mol)で破過するようである。ポリアミドによる硝酸ガスや塩化水素ガス捕集は同一のメカニズム(アミド基の - NH2 と酸との反応)によると推定されるが、硝酸ガスの場合には捕集量 1.2 mg(16 µ mol)でも破過せず、それだけでは説明できない挙動を示している。



塩化水素ガスをも捕集対象とする場合は捕集速度をより遅くするか、より大きい型の NPPD を用いる必要があろう。

5. アンモニアガス捕集

Possanzini ら $^{15)}$ がポリアミドフィルタ - によるアンモニアガスの一部捕集を報告して以来、同様な結果が Masia ら $^{16)}$ や Karakas ら $^{17)}$ によっても報告され、ポリアミドフィルタ - の後の蓚酸ろ紙から検出された NH4 $^+$ のみをアンモニアガス濃度とする方法では過小評価となるとされている。そこで NPPD について $0.4 \sim 1.3 \, \text{mg/m}^3$ のアンモニアガスを 20 L/分で $0.5 \sim 2 \, \text{時間}$ 、暴露した結果を図 4 に示した。

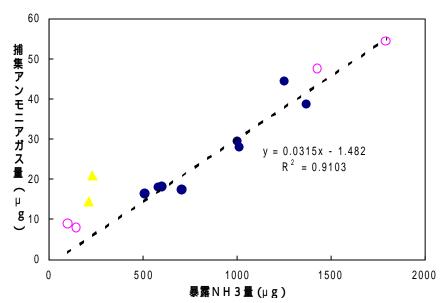


図4 NPPDのアンモニアガス捕集

図中の黒丸は清浄なNPPDへの結果であるが、捕集率は平均3% (2.4~3.5%)と低く、NPPDへのアンモニアガス捕集は無視できた。また、図中の白丸は予め0.1~0.2 mgの硝酸ガスを捕集させたNPPDへのアンモニアガス暴露の結果である。やや高い捕集率を示す傾向が認められるが、ポリポリアミドフィルタ・によるアンモニアガス捕集量は同時に捕集されたCI やNO3 量と相関あるとの指摘 15)は確認できなかった。また、当センタ・屋上で2000年6月19日と20日、各々24時間20L/分でサンプリングした結果は、捕集率9%または7%のやや高い値を示した。

この様に、本デニュ・ダ・はアンモニアガスをほとんど捕集 しなかったから、本デニュ・ダ・の後にアンモニアガス捕集用 のデニュ・ダ・を接続、分析する方法によっても、アンモニア ガスをほぼ正確に測定できる。

まとめ

ナイロン板 21 枚を組み立てて 1 mm高さ×50 mm流路長×9 mm巾×3ケの平行空間 20 層を有するナイロン多層平行板拡散デニュ・ダ・を試作し、その挙動を検討した。本デニュ・ダ・の硝酸ガス捕集率は流速 20L/分で平均 93.8%(91~99%)と高く、繰り返し使用が可能である。また破過量は 1.2 mg以上あった。

亜硝酸ガスによる干渉は認められなかった。

塩化水素ガスに対しては、流速 20L/分では不十分な捕集しか 示さず、塩化水素ガスも測定対象とする場合にはサンプリング 速度をより遅くする必要がある。

アンモニアガスへはほとんど捕集挙動を示さなかったから、 本デニュ・ダ・の後にアンモニア捕集用のデニュ・ダ・を装着 しても、問題なくアンモニアガスを測定できる。

文 献

- 1)Okita T., Morimoto S., Izawa M., Konno S.: Atmos. Environ. 10,1085-1089 (1976)
- 2)Niessner R., Klockow D., : J. Aerosol Sci. 13, 175-179 (1982)
- 3)Sturges W.T., Horrison R.M.: Atmos. Environ., 23, 1987-1996 (1989)
- 4) 岡憲司: 大阪府公害監視センタ 所報,14,3-15 (1993)
- 5) 岡憲司: 同上,16,21-27 (1996)
- 6) Ferm M.: Atmos.Environ.13,1385-1393 (1979)
- 7)Braman R.S., Shelley T.J., McClenny W.A., : Anal Chem., 54,358-364(1982)
- 8)水落元之、村野健太郎、泉克幸、福山力:分析化学、33,291-295(1984)
- 9) 岡憲司: 大阪府公害監視センタ 所報,11,51-58(1989)
- 10)Possanzini M.,Febo A.,LibertiA.:Atmos.Environ.,
 17, 2605-2610 (1983)
- 11)Simon P.K., Dasgupta P.K.: Anal Chem. 65, 1134-1139 (1993)
- 12)Braman R.S., Cantera M.A.: ibid, 58, 1533-1537 (1986)
- 13) 黒田大介: 大気汚染学会誌、25,221-226(1990)
- 14)Perrino C., Santis ., Febo .: Atmos. Environ., 22, 1925-1930 (1988)
- 15) Possanzini M., Masia P., Palo V.D., :ibid., 26, 1995-2000 (1992)
- 16)Masia P., Palo V.D., Possanzini M., ibid, 28, 365-366 (1994)
- 17) Karakas D., Tuncel S.G.: ibid, 31, 1657-1666 (1997)