二氧化硫与铁、铝、锰氧化物的相互作用

张秋彭 李三民 苏维瀚 (中国科学院环境化学研究所)

SO₂ 和颗粒物是城市空气污染物的主要 成分. SO₂ 属于中等刺激性物质,如果在空 气中经扩散稀释而不发生转化,对人体健康 的损害是很微弱的. 但是,在有颗粒物存在 的条件下,颗粒物会吸着 SO₂,成为浓缩. 传 递 SO₂ 的载体,构成对人体的危害. 如果吸 着的 SO₂ 被进一步氧化,形成硫酸、硫酸盐, 对人类的危害就会显著增加.

SO₂ 与颗粒物的非均相反应过程往往与 颗粒物的性质、SO₂ 的浓度、环境湿度、温度 及第三种污染物有关.颗粒物的性能又取决 于它的化学组分、来源、粒度、比表面积、活 性…….由此可见研究大气中 SO₂ 与颗粒物 的相互作用是一个复杂的课题.到目前为 止,仍不十分清楚,有待研究.

曾报道^[1-5]利用纯化学试剂模拟 SO₂ 与 颗粒物相互作用,从而揭示大气中 SO₂ 转化 规律.

Corn^[3]等研究了 SO₂ 与一些非水溶性金 属氧化物的相互作用.发现 Fe₂O₃、MnO₂ 与 SO₂ 相互作用.并且认为 Fe₂O₃、MnO₂ 消耗 SO₂ 主要是物理吸附.Chun^[4]在相对湿度为 30—90%的条件下,测定了 SO₂在 Fe₂O₃ 颗 粒物上转化为硫酸盐的反应速率常数,并发 现相对湿度的影响是不明显的.Judeikes^[5] 应用颗粒物涂层方法在低压(55*i*)条件下 测定了 Fe₂O₃、MnO₂·····颗粒物消耗 SO₂ 的起始反应速率及消耗能力.此实验条件与 大气中 SO₂ 与颗粒物相互作用的情况差距较 大.上述有关报道对研究 SO₂ 与颗粒物在大 气中的行为是有用的.但是不同来源的颗粒物、不同的实验方法得到的实验结果往往是 相互矛盾的.

本工作中采用塞流反应器及火焰光度检测器连续测定 SO₂的方法,研究 Fe₂O₃、Al₂O₃、 MnO₂ 与 SO₂相互作用过程及影响因素.测 定了颗粒物消耗 SO₂的起始反应速率常数及 平均反应速率.

实验部分

实验设备如图 1 所示.将称量过的颗粒 物样品置于反应器 (1) 内 (反应器直径约 10 毫米,长约 100 毫米.反应器内装玻璃砂芯 片,载固体样品). 实验前将样品加热至 150℃,通入 № 15 分钟,冷却至室温后放入 恒温水套(2)中,在 25±0.5℃ 进行实验.





压缩空气通过 5 Å 分子筛柱(3)、活性炭 吸附柱(4)去除杂质,用转子流量计(5)计量 后进入增湿器(6). 气流增湿后进入配气瓶(7). 瓶内装有 SO₂ 渗透管. 这样在配气瓶

出口得到一定流量、一定湿度、一定浓度的 SO₂ 气流,流入反应器进行实验.

用气相色谱-火焰光度鉴定法测量 气流 中 SO₂浓度.方法的标准偏差为 ±1%.反 应停止后将反应器置于电炉中加热至 130℃ 左右,通入 N₂进行脱附实验.用四氯汞钠溶 液收集 SO₂,并测定其量.

结果与讨论

1. 三氧化二铁与二氧化硫的相互作用

铁的氧化物是大气飘尘、降尘的重要组份之一. 燃煤发电厂的飞灰中一般含氧化铁10%左右. 钢厂附近的降尘中含量更高.发电厂、钢厂又常常是 SO₂ 排放源.因此研究 SO₂ 与 Fe₂O₃ 的相互作用具有重要意义.

用 Fe₂O₃ 粉末与 SO₂ 进行实验(Fe₂O₃ 的 比表面积为 3.9 平方米/克). 图 2 为 Fe₂O₃ 与 SO₂ 相互作用时反应器出口 SO₂ 浓度的变 化. 在反应初期 Fe₂O₃ 与 SO₂ 作用很快,消耗 掉入口气流中绝大部分 SO₂. 随着时间的延 续,消耗速度逐步降低. 经 60 分钟左右(或 更长的时间),反应器入口、出口 SO₂ 浓度相 同,反应达到平衡. 从图 2 可见,在低湿度条件下 Fe₂O₃ 就 与 SO₂ 开始作用.但在相等的时间内 SO₂ 消 耗量随着湿度的增加而增加.例如,在相对 湿度为 10% 时,15 毫克 Fe₂O₃ 与 12.6ppm SO₂ 相作用,经 60 分钟反应达到平衡.而在 相对湿度为 87% 条件下,60 分钟后,入口气 流中的 SO₂ 仍有 30% 被消耗.表示相互作 用仍继续进行.上述实验结果表明,Fe₂O₃ 与 SO₂ 相互作用对湿度是很敏感的.

此外,用同样重量的 Fe₂O₃,在同样 SO₂ 质量流速 (1.325 微克 SO₂/分)、不同气流速 度 (40、60 毫升/分)的条件下进行实验.结 果如图 3 所示. 在同一 SO₂ 质量流速条件 下,Fe₂O₃ 从 SO₂ 浓度较高的气流中消耗较多 的 SO₂. 其现象表示,SO₂ 的消耗量与 SO₂ 的 分压有关.为了证实上述物理吸附的存在,将 反应后的 Fe₂O₃ 样品在 N₂ 中加热,测量 SO₂ 脱附量.其结果为 0.06 微克 SO₂/毫克. 从 而表明 Fe₂O₃ 与 SO₂ 作用中确有物理吸附存 在. 但从物料平衡来看,SO₂ 脱附量与消耗 掉的 SO₂ 量差值较大,表明除物理吸附外,尚 有化学吸附及化学反应发生.





图 3 SO, 浓度对 Fe₂O₃—SO, 相互作用的影响 (SO₂: 1.325µg/min, RH: 31%, Fe₂O₃: 10mg) 1——SO₂ 12.6ppm 2——SO₂ 7.9ppm

综上所述,可以认为 Fe₂O₃ 与 SO₂ 相互 作用过程如下:反应初期,进入到反应器内 的 SO₂,大部分被 Fe₂O₃ 所吸附(包括物理及 化学吸附)随着 SO₂ 吸附量的增加, Fe₂O₃ 表 面活性位置逐渐减少. 表现出反应器出口 SO₂ 浓度逐渐升高,直到入口、出口 SO₂ 相同. 被 Fe₂O₃ 吸附的 SO₂ 可与表面吸附的 O₂ 发生 反应生成 SO₃. 然后进一步水合生成硫酸及 硫酸盐.从 SO₂ 与 Fe₂O₃ 相互作用全部过程 来看,化学吸附及化学反应起着主要的作用.

2. 三氧化二铝与二氧化硫的相互作用

无论是在城市大气的飘尘中,还是在燃 煤发电厂的飘尘、降尘中,Al₂O₃都是重要组 份之一.为此我们选择了Al₂O₃进行了实验. 本实验中所用 Al₂O₃ 样品比表面积为43 平 方米/克.

图 4 为 Al₂O₃ 与 SO₂ 相互作用中 SO₂ 浓 度的变化.7 毫克 Al₂O₃ 样品在相对湿度为 31%, SO₂ 浓度为 12.6ppm 气流中作用 60 分 钟,反应达到平衡.在完全相同的条件下,两 次重复实验结果,其相对误差在 5% 以内.



图 4 反应器出口 SO₂ 变化曲线 (Al₂O₃: 7mg, SO₂: 12.6ppm, RH: 31%) O-----试验编号 9--9 ×-----试验编号 10--23

同样重量的 Al₂O₃,同一 SO₂ 质量流速 (1.325 微克/分),不同气流速度(40、60 毫 升/分),实验结果如图 5 所示.在同一 SO₂ 质 量流速条件下 Al₂O₃ 从气流中消耗 SO₂ 量随 着气相中 SO₂ 分压的增加而增加.反应后的 样品加热脱附实验表明,在 Al₂O₃ 与 SO₂ 相互 作用中,大部份消耗的 SO₂ 被加热脱附出来 (表 1).由此可见,Al₂O₃ 与 SO₂ 的相互作用 基本上属于物理吸附过程.

表 1 Al₂O。加热脱附结果

相对湿度 (%)	SO, 消耗总量 (µg/mg・Al ₂ O ₃)	SO₂脱附量 (µg/mg・Al₂O₃)
10	3.42	2.10
31	3.48	1.83
51		1.76



图 5 SO, 浓度对 Al₂O₃--SO, 相互作用的影响 (SO₃: 1.325µg/min, RH: 31%. Al₂O₃: 7mg) 1—-SO, 12.6ppm 2--SO, 7.9ppm

在 Al₂O₃ 与 SO₂ 相互作用过程中湿度的 影响是不太显著的,随着气相中湿度的增加, SO₂ 消耗量有所改变,这可能是因为吸附在 Al₂O₃ 表面上的水分子与 SO₂ 发生缔合作用 的结果.

3. 二氧化锰与二氧化硫的相互作用

曾报道在完全干燥的条件下, MnO₂ 不 与 SO₂发生反应.在潮湿的条件下会发生如 下反应:

 $M_nO_2 + H_2SO_3 = M_nSO_4 + H_2O$ (1)

7 毫克 MnO₂ 分别在相对湿度为: 10%、 31% 和 51% 条件下进行实验.实验结果见 图 6. 从反应器出口 SO₂ 浓度变化曲线可见, 湿度对于 SO₂ 消耗量影响很大.



图 6 相对湿度对 MnO₂-SO₂ 作用的影响 (MnO₂: 7 毫克, SO₂: 12.6ppm)

对比三种氧化物与 SO₂ 作用曲线(图 7) 可以看到,在同样实验条件下, MnO₂ 有较大 的消耗 SO₂ 能力.例如在同一湿度、同一 SO₂ 浓度条件下, Al₂O₃、Fe₂O₃ 消耗 SO₂ 能力经 1小时基本消失,而 MnO₂ 这时仍能从入口 气流中消耗掉 50% 的 SO₂.





同一 SO₂ 质量流速,不同气流速度实验 结果表明,在本实验条件下, SO₂ 在气相中分 压变化对 MnO₂ 消耗 SO₂ 没有影响.加热脱 附实验表明, MnO₂ 所消耗的 SO₂ 没有被解 吸出来,结果见表 2.

表 2 Fe₂O₃、Al₂O₃、MnO₂ 实验结果

颗粒物 SO2	Fe 2O ,	Al ₂ O3	MnO,
SO2 脱附量 (µg/mg)	0.06	2.10	微量
SO, 消耗量 (µg/mg)	1.0	3.42	9.4

综上所述可以认为,在 MnO₂ 与 SO₂ 相 互作用过程中, MnO₂ 主要以化学吸附及化 学反应消耗气相中的 SO₂. MnO₂ 与 SO₂ 的 相互作用按反应式(1)进行是完全有可能的.

4. 二氧化硫消耗速率的测定

把固体颗粒物暴露于含有 SO₂ 的气氛 中,消耗掉的 SO₂ 量是时间的函数.SO₂ 的消 耗速率受着颗粒物的化学组份、活性、比表面 积、湿度等因素的影响.为了评价不同颗粒 物与 SO₂ 相互作用,在本工作中测定了 Fe₂O₃、 Al₂O₃ 消耗 SO₂ 的起始反应速率常数及 Fe₂O₃、 Al₂O₃、MnO₂ 消耗 SO₂ 的平均反应速率.

颗粒物与 SO₂ 相互作用,反应速率可用 下式表示:

$R = k \cdot c^n$

式中, R 为颗粒物消耗 SO₂ 的反应速率; k 为 反应速率常数; c 为 SO₂ 浓度; n 为反应级 数.

根据图 8、图 9 所列实验结果计算出不同时间内颗粒物消耗 SO₂ 的累计量,用微分 法求出该条件下反应级数,起始反应速率常数.

根据图 7 所列实验结果,求出该条件下 的平均反应速率.结果见表 3.

大气中颗粒物直径一般为0.02-20微米,堆密度为1-2克/立方厘米,最终沉降速





3.9ppm 4---SO, 3.5ppm 5----SO, 1.09ppm



(Fe₂O₃: 4.9mg, RH 31%) 1----SO, 12.6ppm 2----SO, 7.4ppm 3-----SO, 3.5ppm 4----SO, 1.09ppm

度为 8.4 × 10⁻⁴−14.4 厘米/分.本实验中反 应器内气流线速为 50 厘米/分.如果把大气 环境当作一个反应器,大气中颗粒物与气体 之间相对运动速度与本实验气流线速属于同 一数量级.如果在大气非均相体系中,颗粒

表 3 SO₂ 消耗速率测定结果

	Fe 2O 4	Al ₂ O3	MnO ₂
ν 平均反应速率 [<u>(μg SO,)</u> [(mg _爾)(小时)]	1.2	3.42	9.4
	0.20	0.46	_
*反应级数	1	1	

物消耗 SO₂ 的速率与气相中 SO₂ 扩散速率关 系不大,则气流线速对 SO₂ 消耗速度的影响 在一定范围内不会占主要地位。假设烟羽中 含 SO₂ 为 1ppm,5 毫克颗粒物/立方米空气 颗粒物分别为 Fe₂O₃、Al₂O₃ 和 MnO₂,则 SO₂ 的平均消耗速率为 0.22, 0.64, 1.7%/小时。

小 结

在塞流反应器内研究了 Fe₂O₃、Al₂O₃、 MnO₂颗粒物与 ppm 级 SO₂相互作用过程. 实验结果表明,Al₂O₃与 SO₂相互作用基本上 属于可逆的物理吸附过程. MnO₂与 SO₂相 互作用基本上属于化学吸附及化学反应过 程.而 Fe₂O₃与 SO₂相互作用中,有少量的 物理吸附,有较多的化学吸附及化学反应. 本文用脱附方法证明化学吸附和化学反应确 是存在,而且起着主导作用.

三种氧化物消耗 SO2 的能力顺序为:

$$c_{\rm MnO_2} > c_{\rm Al_2O_3} > c_{\rm Fe_2O_3}$$

三种氧化物消耗 SO₂ 的平均速率顺序 为:

 $V_{\rm MnO_2} > V_{\rm Al_2O_3} > V_{\rm Fe_2O_3}$

Al₂O₃、Fe₂O₃消耗 SO₂ 起始反应速率常数:

 $k_{A1_2O_3} > k_{Fe_2O_3}$

相对湿度增大时,SO,在颗粒物上的消 耗速率也随之增加.说明大气湿度大时,SO, 迁移到颗粒物上和转化为凝聚相的硫化物的 过程比在湿度低时进行得快.这可能是在霾 雾中硫化物含量增大的原因之一.本实验结

3卷5期

₩

(1973).

(1978).

viron. Sci. Technol., 3, 588(1969).

Ass., 21, 138(1971).

Ass 22(11), 870(1972).

[2] Cheng, R. T., Corn, M., J. Air Pollut. Contr.

[3] Corn, M., Cheng, R. T. J. Air. Pollut. Contr.

[4] Chun, K. C., Environ. Sci. Technol. 7(6), 532

[5] Judeikis, H. S., Atmospheric, Pollution, 245

果正好能说明城市硫酸盐现场实验中,当阴 天有雾时,SO₂转化为硫酸盐转化速率增大 和下风向硫酸盐浓度增高的现象。

致谢: 在本工作中殷兴军、宋文质、沈济 参加脱附实验中 SO₂ 测定. 孙建华测定氧化 物比表面积,特此致谢.

参考文献

[1] Smith, B. M., Wagman, J., Fish, B. R., En-



79-1 型伏安分析仪及其性能测试

陆宗鹏 庄群猛 滕可新 谢光国 张东华 (中国科学院环境化学研究所)

伏安分析法具有灵敏、准确、多用途和廉 价等优点,是一种重要的痕量分析方法,采 用集成电路(微处理机)的极谱仪[1,2] 使测量 和读出闭环, 仪器的精度和自动化程度显著 提高. 目前国内已有集成电路快扫描极谱 仪^[4,5]和脉冲极谱仪市售^[6]. 但用于溶出分析 时,前者因充电电流的限制,不能使用太快的 扫描速率,因此灵敏度不高.后者的主要缺 点是加电压的速率太慢,利用;随时间衰减 比, 快的原理分离, 时, , 也稍有损失, 最 近,线性变电位法的变种如半微分、半积分四、 对称双阶波[8]、阶梯波扫描[9]、环盘电极溶 出[10]、二次差示溶出[11]、示差[12]和导数[13]溶出 技术有所发展,这些技术使用不很复杂的电 子线路,从仪器上消除或分离了 i,,可以在较 快的扫描速率下获得较高的信噪比,其中尤 以导数技术引人注目, 二次导数波基本上消 除了充电电流的影响,它的峰高还与扫描速 率的 $\frac{5}{2}$ 次方、电子数的 $\frac{7}{2}$ 次方成正比,它

的灵敏度和分辨率可与微分脉冲极谱法媲 美^[15],但分析的速度提高了.我们用国产集 成元件装成了 79-1 型伏安分析仪. 该仪器 具有三电极恒电势装置,能提供较多的可变 参数和电压扫描方式,具有一次、二次导数测 量、示差和示差导数测量电路,能用于固体电 极单池,双池和四电解池溶出分析,也能用于 滴汞电极的经典极谱,*i*--*t* 曲线和单扫描极 谱测定.

一、基本原理

1. 三电极恒电势

在两电极电解池中,电流流过电解溶液 时产生*iR* 降.因此,工作电极表面的双层电 位不同于施加于两电极端的外加电压.尤其 高阻抗溶液和大电流通过电解池时,其误差 很大,不能为一般的电化学方程允许.在快 扫描溶出分析中,电解池溶液的*iR* 降能使极 谱波变形,溶出峰拖尾,分辨力和灵敏度都会