# 微细颗粒物在过滤介质中过滤特性的 CFD-DEM 模拟

# 于先坤,钱付平,鲁进利

(安徽工业大学 建筑工程学院,安徽 马鞍山 243002)

摘 要:基于 CFD-DEM(离散单元法)方法模拟了微细颗粒物在纤维过滤介质中的气-固两相流动特性,模拟时,充分 考虑了颗粒群组成、粒径分布、颗粒间及颗粒与纤维间的反弹作用以及颗粒团聚等因素,分析了纤维过滤中颗粒群的 运动特性和微细颗粒的沉积形式。结果表明:采用 CFD-DEM 模拟过滤介质的过滤过程以及微细颗粒在介质表面沉 积过程和形式的方法是方便且可行的,模拟结果与前人的实验观测结果基本吻合;在过滤过程中,表面过滤的贡献较 大,大部分的颗粒在介质表面即被捕集,进入到介质内部的部分粒径较小的颗粒经深层过滤作用而被捕集;大量的颗 粒捕集是由颗粒-颗粒捕集机制来实现的;不同颗粒体系的颗粒群其过滤效果也有所差别,对于本文所研究的过滤介 质模型,多颗粒体系的过滤效率比单一的颗粒体系的过滤效率高 20% 左右。 关键词:CFD-DEM;过滤介质;过滤特性;数值模拟

中图分类号:TQ022 文献标志码:A

文章编号:1674-4764(2012)S2-0145-05

# CFD-DEM Simulation to Study the Filtration Characteristic of the Fine Particle in the Filter Media

# YU Xiankun, QIAN Fuping, LU Jinli

(School of Civil Engineering and Architecture, Anhui University of Technology, Ma'anshan 243002, P. R. China)

Abstract: The gas-solid two-phase flow characteristics of fine particles in the filter media were simulated based on CFD-DEM (Discrete Element Method) in this study, and the particle group, particle size distribution, and the rebound effect between particles, particle and fiber were taken into account the calculations. Additionally, the movement characteristics of the particle group and the deposition form of the fine particles in the fibrous filtration were analyzed. The results indicate that it is convenient and feasible to simulate the filtration process of the filter media as well as the deposition process and form of the fine particle on the media surface using CFD-DEM, and the simulation results are consistent with the experimental observations in the literature. The surface filtration has larger contribution to the filtration process, and most of the particles are captured by the media surface. Meanwhile, parts of smaller particles that enter into the media are captured by the depth filtration. A larger number of particles are collected by the particle-particle capture mechanism. The filtration efficiencies of the filter media are varied with the particle systems, and for the model of the filter media in this study, the filtration efficiency of the multi-particle system is about 20% higher than that of the single-particle one.

Key words: CFD-DEM; filter media; filtration characteristic; numerical simulation

近年来,工业的迅猛发展伴随着严重的环境污染问题, 空气中含有大量的有害气体(SO<sub>2</sub>、NO<sub>x</sub>)和细小的悬浮颗粒 物,对人类的呼吸免疫功能、呼吸道和中枢神经系统造成严 重危害,因此环保任务刻不容缓。"十二五"规划纲要也明确 提出,到 2015 年达到主要污染物排放总量显著减少的目标, 其中颗粒物特别是微细颗粒物(PM2.5)仍将是城市大气污 染物防治的重点。纤维过滤作为一种先进的过滤技术已得 到越来越广泛的应用,国内外已有众多学者对不同排列结构 的纤维过滤介质气--固两相流动进行了数值模拟研究<sup>[1-5]</sup>,这 些模拟大都基于 Fluent 软件,利用 Eulerian-Lagrangian 方法 中的颗粒轨道模型(Lagrangian Particle Tracking, LPT)<sup>[6]</sup>计 算微细颗粒在过滤介质中的运动特性,而且,这些数值研究 仅仅针对过滤介质的洁净过滤阶段(或称稳态过滤阶段),对 于过滤介质的含尘过滤(或称非稳态)阶段,除了考虑气--固 之间的曳力、布朗力外,还需考虑颗粒与颗粒及颗粒和纤维 之间的作用力。离散单元法(Discrete Element Method, DEM)是分析与求解复杂的离散系统运动问题和力学问题的 一种新型数值方法,可以描述颗粒间的碰撞、团聚等特征。

收稿日期:2012-10-12

资金项目:国家自然科学基金项目(51076001);安徽省教育厅自然科学基金重点项目(KJ2010A047);教育部科学技术研究重点项目 (210094);安徽工业大学优秀创新团队

**作者简介**:于先坤(1987-),男,硕士,主要从事通风及空气净化等方面的研究,(E-mail)gushen5566@126.com。 钱付平(通信作者),男,博士,教授,(E-mail)fpingqian@gmail.com。

#### <sup>146</sup> http://qks.cqu.edu.cn

在处理气-固两相中固相方面具有其它方法无法比拟的优越 性。DEM方法最初应用在气-固流动时主要针对较大尺寸 的颗粒,近年来,随着计算机技术的发展,已有研究者利用 DEM方法处理微米级颗粒<sup>[7-9]</sup>。另外,结合计算流体力学 (CFD)在处理气相流场方面的优势,可以将 DEM 与 CFD 结 合起来,发挥各自的优势,弥补不足,并且可以提高数值求解 的计算效率和精度,扩展应用范围。Tsuji<sup>[10]</sup>最早将 DEM 与 CFD 相结合来解决二维的气-固流化床问题,开创了 DEM-CFD 耦合的先例。国内方面,文献[11-13]利用 CFD-DEM 方法对下行床内气固流动及混合行为、三维风沙运动及弯管 中柱状颗粒的输送行为等进行了数值研究。这些研究大大 丰富和拓宽了 CFD-DEM 方法的应用范围,然而,目前国内 外较少有利用该方法模拟微细颗粒在过滤介质中运动行 为的。

本文利用 CFD-DEM 方法计算微细颗粒在随机排列过 滤介质中的过滤特性,计算时充分考虑颗粒群组成、粒径分 布、纤维直径分布、颗粒间及颗粒与纤维间的反弹作用以及 颗粒团聚等因素。根据计算结果,分析纤维过滤中颗粒、纤 维尺寸及过滤参数等对过滤介质过滤性能的影响。所得结 果对发展纤维过滤理论技术及优化过滤介质结构及过滤参 数具有重要的理论和现实意义。

# 1 CFD-DEM 数学模型

考虑到在实际过滤过程中颗粒所受到的力十分复杂,为 方便模拟,忽略了电场力和分子间范德华力对颗粒运动行为 的影响;只考虑气流曳力、颗粒间碰撞力、颗粒与纤维反弹 力、颗粒重力以及布朗力对颗粒的作用。过滤过程中颗粒 *i* 平移和旋转所受到的作用力可表示为<sup>[8]</sup>

$$m_{i} \frac{\mathrm{d}V_{i}}{\mathrm{d}t} = \sum_{j=1}^{k_{i}} F_{ij} + F_{x,i} + F_{pf,i} + F'_{i} + m_{i}g \qquad (1)$$
$$I_{i} \frac{\mathrm{d}\omega_{i}}{\mathrm{d}t} = \sum_{i=1}^{k_{i}} (R_{i} \times (F_{\sigma,ij} + F_{dt,ij}) - \mu_{r} \mid F_{cn,ij} \mid \hat{\omega}_{i}) \quad (2)$$

式中, $m_i$ , $I_i$ , $V_i$ , $\omega_i$ 分别为颗粒*i*的质量、惯性矩、平移及旋转 速度; $R_i$ 为从颗粒*i*中心到接触点的矢量; $k_i$ 为和颗粒*i* 接触 的颗粒数; $\mu_r$ 为滚动摩擦系数; $\hat{\omega}_i = \omega_i / |\omega_i|$ ;所涉及到的力包 括颗粒自身的重力 $m_{ig}$ 、颗粒之间的碰撞力 $F_{ij}$ (法向接触力  $F_{cn,ij}$ 、切向接触力 $F_{a,ij}$ 、法向粘性阻尼力 $F_{dn,ij}$ 、切向粘性阻 尼力 $F_{d,ij}$ 、不朗力 $F_{x,j}$ 、颗粒与纤维碰撞时的反弹力 $F_i$ 以 及′颗粒与流体之间的作用力 $F_{pf,i}$ 。

颗粒间的碰撞力 F<sub>ij</sub> 是作用在颗粒 *i* 上的弹性力(法向力)和阻尼力的合力,根据 Hertz 接触理论,可表示为

$$F_{ij} = (-k_1 \alpha^{1.5} - c v_{ij} \bullet n) n$$

(2)

(3)

其中, $\alpha$  是法向重叠量, $v_{ij}$ 是颗粒 *i* 相对于颗粒 *j* 的速度,*n* 是 颗粒 *i* 球心到颗粒 *j* 球心的单位矢量, $k_1$  是颗粒 *i* 与颗粒 *j* 的法向弹性系数,*c* 是颗粒 *i* 的法向阻尼系数。

同理,颗粒与纤维介质碰撞时,作用在颗粒 *i* 上的反弹力 *F*<sub>*i*</sub>'可表示为

$$F_i = (-k_1 \alpha^{1.5} - c v_i^{prime} \bullet n) n$$

其中,v<sub>i</sub>'为颗粒 i 相对于纤维介质的速度,k<sub>2</sub> 是颗粒 i 与纤维 法向弹性系数。

结合文献[8]和[14]中相关系数的介绍和设置,本文中 的颗粒与颗粒、颗粒与纤维的反弹(恢复)系数,摩擦系数,黏 附能量密度,材料属性以及其他相关的模拟参数如表1和2 所示。

表1接触属性参数

相互作用	恢复 系数	静摩擦 系数	滚动摩擦 系数	黏附能量密度 /(J/m <sup>3</sup> )
颗粒-颗粒	0.1	0.5	0.01	$2 \times 10^4$
颗粒-纤维	0.1	0.5	0.01	$5 \times 10^5$

表 2 模拟参数							
参数	粉尘颗粒密度 /(kg/m <sup>3</sup> )	气流速度 /(m/s)	纤维介质密度 /(kg/m <sup>3</sup> )	颗粒生成速率 /(个/s)			
值	180 0	0.3	700	$2 \times 10^{5}$			
参数	粉尘颗粒直径 /μm	模拟总时间 /s	纤维介质直径 /μm	CFD 网格数			
值	1-10	0.01	20	5.5 $\times 10^{5}$			
参数	粉尘颗粒 泊松比	DEM 时间步长 /s	纤维介质 泊松比	CFD 时间步长 /s			
值	0.3	$6 \times 10^{-8}$	0.2	$6 \times 10^{-6}$			

对于通过过滤介质的气体,基于计算单元内局部平均变 量的质量及动量守恒(N-S)方程可以由下式表达<sup>[8]</sup>:

$$\frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}}{\partial t} + \nabla \cdot (\boldsymbol{\varepsilon} U) = 0 \tag{3}$$

 $\frac{\partial}{\partial t}(\rho_{f}\varepsilon U) + \bigtriangledown \cdot (\rho_{f}\varepsilon UU) = -\bigtriangledown P - F_{fp} + \bigtriangledown \cdot (\varepsilon\tau) + \rho_{f}\varepsilon g$ (4)

式中: $\epsilon$ ,U, $\rho_f$ ,P Q  $\tau$  分别为计算单元的孔隙率、流体平均速度、流体密度、压力及流体粘性应力张量; $F_{fp}$ 为计算单元内流体和所有颗粒之间的相互作用力, 且 $F_{fp} = \sum_{i=1}^{k_c} F_{pf,i}$ , $k_c$ 为计算单元内的颗粒数。

图 1 给出了 CFD-DEM 耦合计算的基本流程,即首先通 过 CFD 技术求解气相流场,将流场信息通过曳力模型转化 为 DEM 中作用在颗粒上的流体曳力,利用 DEM 方法计算 颗粒系统的运动受力情况,2 者以一定的模型进行质量、动量 和能量等的传递,实现耦合。DEM 计算每个颗粒所受的外 力(流体曳力、重力及碰撞力等),并由此更新颗粒的位置、速 度等信息,最后这些颗粒属性以动量汇的形式加到 CFD 计 算中。



图 1 CFD-DEM 耦合流程

#### 2 模拟工况

随机结构过滤介质模型和颗粒模型分别如图 2、3 所示。 计算区域中边界条件设置参见文献[1],即左侧为速度进口, 右侧为压力出口,其他的面为对称边界条件,纤维体表面为 无滑移边界条件,同时,左侧速度进口设为颗粒释放面,颗粒 在释放面上的位置随机生成,并跟随气流向前运动。CFD 模 型网格数量为 55 万,残差设定为 10<sup>-6</sup>。为避免伪收敛,同时 监控残差和其它变量的变化来判断计算结果是否收敛。进 行 CFD - DEM 耦合模拟的计算机配置为: CPU i5-2300 2.80 GHz,内存为 4 G。



图 2 过滤介质模型



图 3 颗粒体系(上为球形颗粒、下为椭球形颗粒)

# 3 结果与分析

#### 3.1 微细颗粒在纤维介质表面的沉积形式

图 4 形象的表示了不同形状(球形和椭球形)的非等粒 径微细颗粒物在纤维介质表面上的沉积与团聚模拟。可以 看出,沉积颗粒并不是均匀的分布在纤维之上,而是成一条 凸起树枝状的链状聚集体,沉积在纤维介质迎风面上,并在 其背风面上形成不能为后续来流粒子提供沉积的遮挡区域, 同时,被捕集的颗粒会堆积并形成树枝状的团聚结构,此时, 粉尘颗粒在纤维介质上的沉积并不完全只是纤维-颗粒捕集 机制来完成,大量的颗粒捕集是由颗粒-颗粒捕集机制来实 现的,这与 Kannaoka<sup>[15]</sup>通过实验观测得出的结论是一致的, 这也定性的证明了本文所进行的颗粒在纤维介质上沉积与 团聚的模拟研究是较接近真实状况的。



单一椭球形颗粒



s颗粒混合体系 图 4 纤维介质表面微细颗粒物的沉积与团聚模拟  $(R_f=10\sim 20 \ \mu m, R_p=1\sim 10 \ \mu m, U=0.3 \ m/s)$ 

#### 3.2 颗粒群特性对纤维介质过滤特性的影响

在实际工程过滤粉尘的应用中,粉尘颗粒的来源并不单一,可能是几种或十几种材质的混合体,颗粒的粒径和形状也并不统一。同时,在运动过程中,由于携带电荷等其他力的作用,颗粒可能会发生碰撞接触而形成较大的团聚体,并且在与纤维介质和已沉积颗粒接触时,反弹力的存在可能将导致其最终会脱离纤维和颗粒的捕集。

图 5 所示为随机结构过滤介质过滤过程中,不同形状、 多分散的微细颗粒物随过滤时间变化的运动及沉积图。可 以看出,当纤维介质在清洁状态时,颗粒直接在其表面被捕 集,且在过滤中表面过滤为主要作用,大部分的颗粒都是在 滤料表面被捕集,同时,部分粒径较小的颗粒会进入滤料的 内部,经过深层过滤而被捕集,这与所研究对象的材质、结构 等因素有关。随着过滤时间的增加,在纤维介质表面,微细 颗粒物会逐渐发生碰撞沉积,并会堆积形成颗粒树枝状沉积 物,即粉尘层,阻塞过滤介质中的孔隙,这将导致:后续粉尘 颗粒一部分被纤维介质所捕集,同时还会有一部分将被纤维 表面上的已沉积颗粒所捕获,即表面过滤,此时,过滤介质的 过滤效率会迅速增加并将达到峰值,即最高过滤效率;随着 过滤的持续进行,介质中粉尘层越来越厚,此时,内部的介质 将丧失捕集颗粒的能力,同时,由于粉尘层的局部可能会发 生坍塌、破碎等现象,介质孔隙的堵塞也将更加严重,其运行 阻力会急剧增加,而这将导致设备运行费用的增加和介质的 破损,增加过滤成本。因此,研究微细颗粒物在过滤介质表 面上的沉积形式和团聚结构,合理的优化滤料设计和运行工 况参数对实现高效低阻,延长滤料寿命,减少运行成本以及 节能减排具有重要的意义。



图 6 所示为介质过滤中某一瞬间 T=0.006 s时,不同颗 粒体系模型中,不同速度范围内的颗粒数目分布情况。其 中,颗粒从控制面上释放时的初始速度为 0.3 m/s,由于颗粒 碰撞、绕圆柱群纤维体的绕流以及介质内部孔隙度的突变, 部分颗粒的速度会发生瞬间急剧增大;当颗粒被捕集沉积在 纤维或已沉积颗粒上时,沉积的颗粒的速度会降低至零,但 由于气流和后续颗粒撞击的作用,颗粒与颗粒间会发生微小 的压缩现象,因此沉积颗粒可能会获得一个极微小的瞬间速度。可以看出,接近真实过滤状况的多颗粒体系模型,其捕 集颗粒的能力(82%)要优于单一颗粒体系模型的捕集颗粒 能力(64%)。这是由于颗粒形状的不规则性,相比球形颗粒 其表面积要更大,在运动过程中更容易发生颗粒接触而形成 较大的颗粒团聚体,在通过过滤介质时,更容易与介质以及 已沉积的颗粒发生接触碰撞而被捕获。因此,分析颗粒体系 的组成以及颗粒形状的基础理论研究对发展纤维过滤理论 技术和优化过滤介质过滤参数等具有重要的理论意义。

![](_page_4_Figure_2.jpeg)

#### 4 结 论

基于 CFD-DEM 耦合模拟了纤维过滤过程中气--固两相 流动的特性,同时充分考虑了颗粒群的组成、颗粒多分散性、 颗粒与颗粒、颗粒与纤维间的反弹作用以及颗粒团聚等影响 因素的作用,分析了纤维过滤中颗粒群的运动特性以及粉尘 颗粒的沉积形式,结果表明:

1)采用 CFD-DEM 方法模拟过滤介质的过滤过程以及微 细颗粒物在纤维介质表面的沉积过程和沉积形式是方便且可 行的,其模拟结果与前人的实验观测结果是基本吻合的。

2)纤维过滤过程中,起主要作用的是表面过滤,大部分的颗粒都是在介质表面被捕集,同时部分粒径较小的颗粒会进入到介质内部,经过深层过滤作用而被捕集。

3)粉尘颗粒在纤维介质上的沉积并不完全只是纤维-颗 粒捕集机制,大量的颗粒捕集是由颗粒-颗粒捕集机制来实 现的。

4)过滤介质对于不同颗粒体系的微细颗粒物,其过滤性 能也有所差别,对于本文的过滤介质模型,多颗粒体系的过 滤效率明显高于单一的颗粒体系的过滤效率。

#### 参考文献:

[1]钱付平,王海刚.随机排列纤维过滤器颗粒捕集特性的数值研究[J]. 土木建筑与环境工程,2010,32(6):120-126.
 Qian F P, Wang H G. Numerical analysis on particle capture characteristics of fibrous filters with random structures [J].

Journal of Civil, Architectural & Environmental Engineering, 2010, 32 (6); 120-126.

- [2]Fu H M, Zhu H. Simulating deposition of aerosol particles on single fiber surface [J]. Journal of Donghua University: English Edition, 2009, 26 (3): 252-258.
- [3] Hosseini S A, Tafreshi H V. 3-D simulation of particle filtration in electrospun nanofibrous filters [J]. Powder Technology, 2010, 201 (2): 153-160.
- [4] Wang H, Zhao H B, Guo Z L, et al. Numerical simulation of particle capture process of fibrous filters using Lattice Boltzmann two-phase flow model [J]. Powder Technology, 2012, 227 (9): 111-122.
- [5] Long Z W, Yao Q. Numerical simulation of the flow and the collection mechanism inside a scale hybrid particulate collector
   [J]. Powder Technology, 2012, 215-216 (1):26-37.
- [ 6 ] Fotovati S. Hosseini S A, Tafreshi H V, et al. Modeling instantaneous pressure drop of pleated thin filter media during dust loading [J]. Chemical Engineering Science, 2011,66(18): 4036-4046.
- [7] Tong Z B, Yang R Y, Yu A B, et al. Numerical modeling of the breakage of loose agglomerates of fine particles [J]. Powder Technology, 2009,196 (2): 213-221.
- [8] Tong Z B, Yang R Y, Chu K W, et al. Numerical study of the effects of particle size and polydispersity on the agglomerate dispersion in a cyclonic flow [J]. Chemical Engineering Journal, 2010, 164 (3): 432 - 441.
- [9] Kempton L, Pinson D, Chew S, et al. Simulation of macroscopic deformation using a sub-particle DEM approach [J]. Powder Technology, 2012, 223 (6): 19-26.
- [10] Tsuji Y, Tanaka T. Lagrangian numerical simulation of plug flow of cohesionless particles in a horizontal pipe [J]. Powder Technology, 1992, 71 (3): 239-250.
- [11]赵永志,程易,丁字龙,等.不同人口结构下行床内气固流动及 混合行为的 CFD-DEM 模拟[J]. 2007,58 (6):1396-1403.
  Zhao Y Z, Cheng Y, Ding Y L, et al. CFD-DEM simulation of flow and mixing behavior in downers with different entrance structures [J]. Journal of Chemical Industry and Engineering, 2007,58 (6): 1396-1403.
- [12]杨杰程,张宇,刘大有,等. 三维风沙运动的 CFD-DEM 数值模拟
  [J]. 中国科学:物理学、力学、天文学,2010,40(7):904-915.
  Yang J C, Zhang Y, Liu D Y, et al. CFD-DEM numerical simulation of three-dimensional sand movement [J]. Scientia Sinica Phys, Mech & Astron, 2010, 40(7):904-915.
- [13] 卢洲,刘雪东,潘兵. 基于 CFD-DEM 方法的柱状颗粒在弯管中 输送过程的数值模拟[J]. 中国粉体技术,2011,17 (5):65-69.
  Lu Z, Liu X D, Pan B. Numerical simulation of cylindrical particles conveying in curved ducts using CFD-DEM coupled approach [J]. China Powder Science and Technology, 2011, 17 (5):65-69.
- [14] 胡国明.颗粒系统的离散元素法分析仿真[M].武汉:武汉理工 大学出社,2010.
- [15]Kanaoka C. Performance of an air filter at dust-oaded condition [C]. Advance in Aerosol Fltration, 2001, 323-36.

(编辑 薛婧媛)