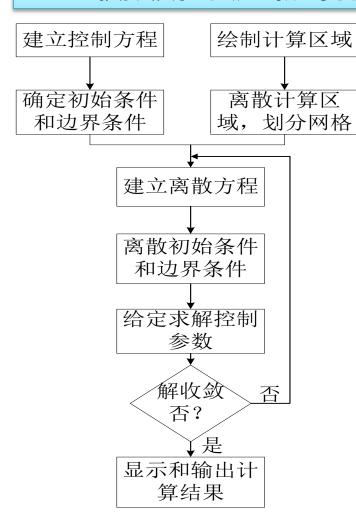
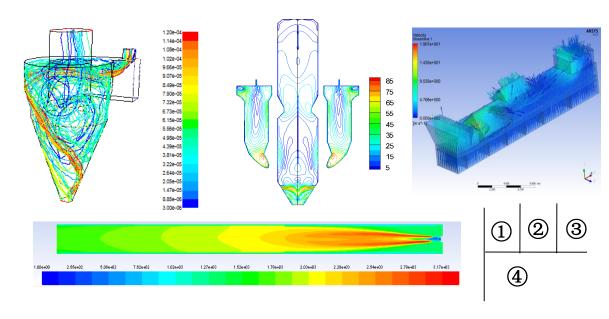
水泥窑炉协同处置生活垃圾CFD模拟与参数优化

CFD模拟及在水泥窑炉中的应用



数值模拟计算步骤

- □ 计算流体动力学(CFD)是理论分析、实验测量 外又一项重要的研究手段
- □基本思路: 把连续的物理量的场用一系列离散点来代替,建立场变量代数方程组,求解代数方程组获得场变量的近似值
- □应用:广泛用于模拟各种流体流动、传热、燃烧和组分运输等问题



1、水泥窑协同处置生活垃圾CFD模拟前期准备工作

□现场调研与热工检测







| 位置 | 温度/℃ | 气体成分 | | |
|---------------|---------|-------------------|------------|--|
| | | O ₂ /% | NO/pp m | |
| 分解炉 SNCR-1 | 922-881 | 2.85 | 173 | |
| 分解炉 SNCR-2 | 877-892 | 2.35 | 393 | |
| 分解炉 SNCR-3 | 895-919 | 2.82 | 226 | |
| C5A | 880-920 | 2.47 | 110 | |
| C5B | 881-910 | 2.77 | 238 | |
| 烟室东 | 1131 | 0.63 | 361 | |
| 烟室西 | 1240 | 2.86 | 690 | |

□生活垃圾测试



入炉生活垃圾形态



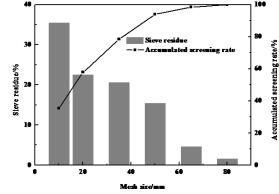
制备好的生活垃圾样品

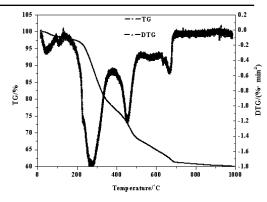
表1 煤粉、生活垃圾工业分析

| 燃料 | Mad /% | Aad /% | Vad /% | FCad /% | Qnet,ad /(kJ·kg ⁻¹) |
|-----|-----------|-----------|-----------|------------|------------------------------------|
| 煤粉 | 2.74 | 18.10 | 25.88 | 53.28 | 25118 |
| RDF | 0.90 | 56.60 | 35.44 | 7.06 | 9350 |

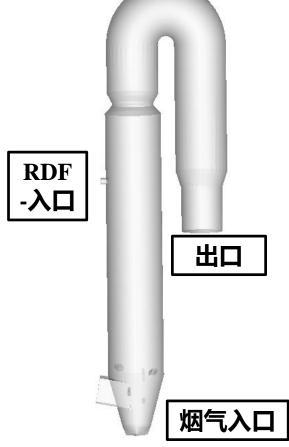
表2 煤粉、生活垃圾元素分析

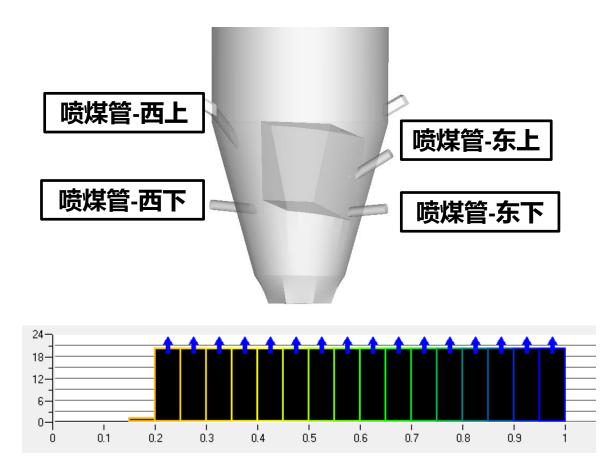
| 燃料 | C,ad/% | H,ad/% | O,ad/% | N,ad/% | S,ad/% |
|-----|--------|--------|--------|--------|--------|
| 煤粉 | 65.66 | 4.12 | 7.71 | 0.90 | 0.76 |
| RDF | 13.90 | 3.18 | 24.36 | 0.58 | 0.48 |





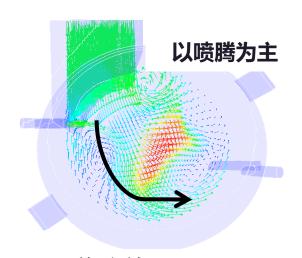
□ CFD模拟平台 **RDF** -入口



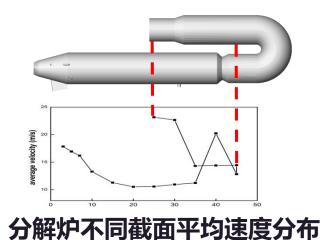


网格总数量107.99万个,平均质量系数0.913

水泥窑协同处置生活垃圾CFD模拟平台



旋流效果不强 **三次风截面位置速度矢量图**



□ 分解炉流动、燃烧与污染物形成的CFD模拟

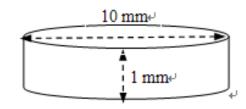
| 参数 | 模拟结果 | 实测结果 |
|--------------------------|-------|---------|
| 分解炉出口温度/℃ | 922 | 890-920 |
| 分解炉出口O ₂ 浓度/% | 2.72 | 2.67 |
| 分解炉出口CO浓度 /ppm | 350 | 416 |
| 入窑分解率/% | 95.51 | ~95 |
| 煤粉燃尽率/% | 95.52 | 1 |

开展了生活垃圾<mark>喂入量、水分含量、粒径、喂入位置等</mark>对分解炉内流场、 温度场及生活垃圾自身燃尽率的CFD模拟研究。

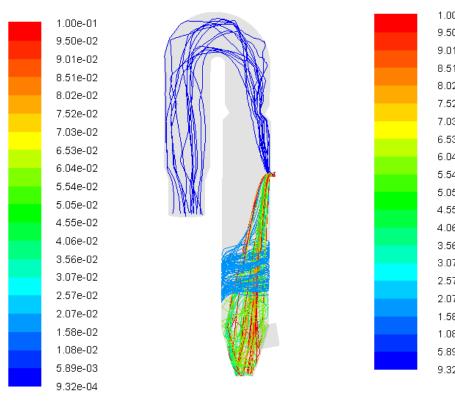
□ 生活垃圾喂入量-0、7 t/h、15 t/h

基于能量与用风平衡计算煤粉、三次风量随RDF处置量的变化。

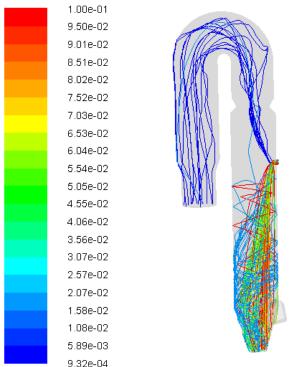
| RDF 处置 量t/h | 煤粉用量t/h | 三次风速度 m/s |
|--------------------|---------|-----------|
| 0 | 19.50 | 21.42 |
| 7 | 17.98 | 20.84 |
| 15 | 15.89 | 19.76 |



对于平均粒度为10 mm的 RDF,设定其直径为10 mm,高度为1 mm,则形 状系数为0.47







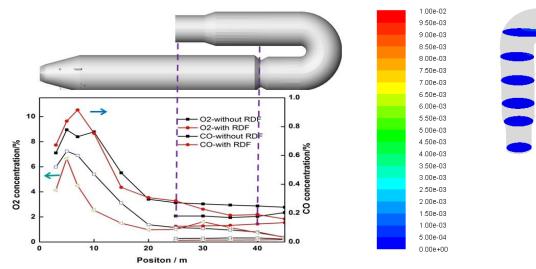
□7t/h时: 60%的RDF 从分解炉锥 部落入烟室;

□15t/h时: 67.5%的 RDF从分解 炉锥部落入 烟室。

(b) RDF**处置**量15t/h

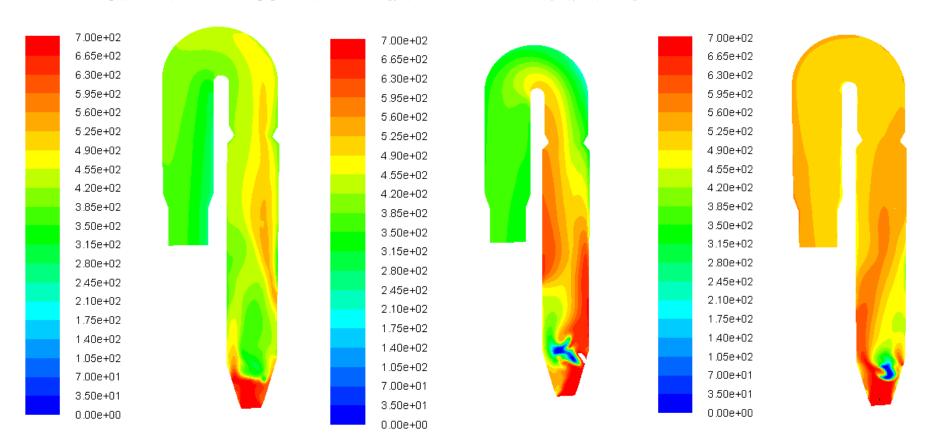
| RDF处置量 | 种类 | 理论燃烧量 | 实际燃烧量 | 燃尽率 |
|--------|-----|--------|--------|-------|
| t/h | 竹矢 | kg/s | kg/s | % |
| 7 | 挥发分 | 0.5215 | 0.4513 | 86.54 |
| 7 | 固定碳 | 0.1038 | 0.0462 | 44.49 |
| 15 | 挥发分 | 1.1175 | 0.7648 | 68.44 |
| | 固定碳 | 0.2225 | 0.0786 | 35.31 |

当RDF喂入量由7t/h 增加到15t/h时,其整 体燃尽率由79.56%, 降低到62.94%



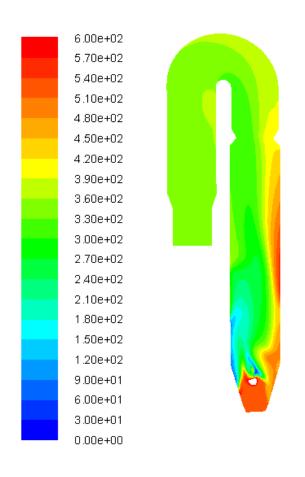
RDF固定碳燃烧主要发生在分解炉柱体及锥部区域;引起此处氧气浓度降低,而CO含量增加

水泥窑协同处置生活垃圾CFD模拟优化-NO浓度分布

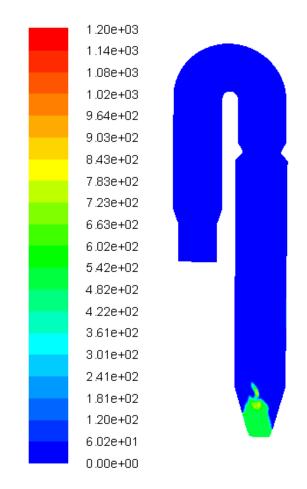


RDF=15, 出口NO=527

水泥窑协同处置生活垃圾CFD模拟优化-SO2浓度分布

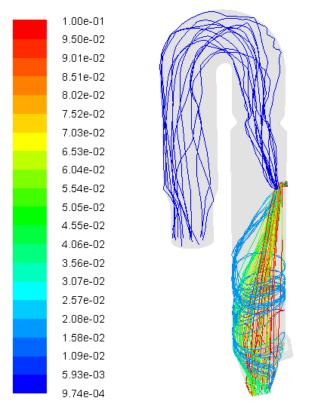


没有考虑与CaO的反应, 352 ppm



考虑与CaO的反应,0ppm

□ 生活垃圾水分含量-10%、25%



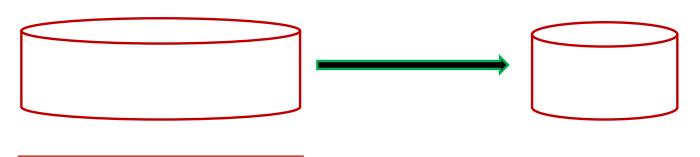
RDF水分含量为10%时其 运动轨迹

| RDF水 分 | 种类 | 理论燃烧量 | 实际燃 烧量 | 燃 尽率 % |
|-----------|-----|--------|-----------|------------------|
| % | | kg/s | kg/s | 70 |
| 10 | 挥发分 | 1.1175 | 0.8281 | 74.10 |
| | 固定碳 | 0.2225 | 0.0916 | 41.16 |
| 25 | 挥发分 | 1.1175 | 0.7648 | 68.44 |
| | 固定碳 | 0.2225 | 0.0786 | 35.31 |

RDF水分由25%降低至10%时有助于提高 RDF在分解炉内的燃尽率; RDF整体燃尽 率由62.94%提高至68.63%

□ 生活垃圾粒径-10mm、5mm

保持生活垃圾喂入量为15t/h,将生活垃圾平均粒径由10mm降低到5mm,示意图如下。



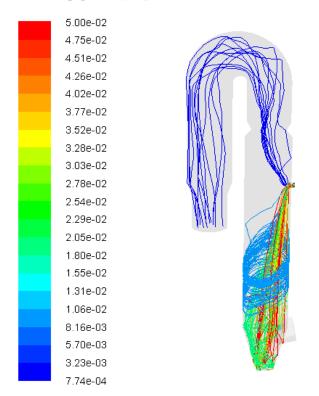
平均粒径10 mm 高径比 1:10 最大粒径 0.1 m 球形系数 0.47

平均粒径5 mm 高径比 1:5 最大粒径 0.05 m 球形系数 0.64

原有粒径

减小后粒径

□生活垃圾粒径

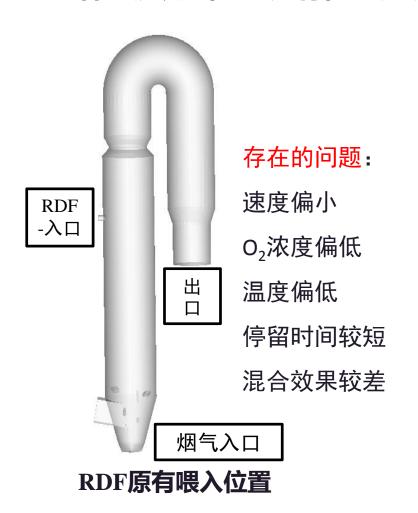


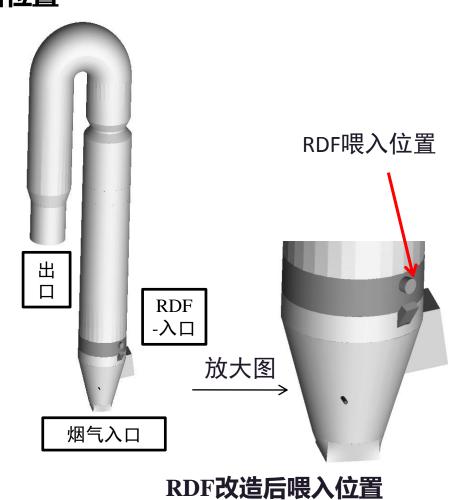
| RDF粒径改变后其运动轨迹 |
|-------------------------|
| 从分解炉锥部落入烟室的RDF比修降低为55%。 |

| RDF平 均粒径 mm | 种类 | 理论燃 烧量 kg/s | 实际燃 烧量 kg/s | 燃 尽率 % |
|-------------------|-----|-------------------|-------------------|------------------|
| 10 | 挥发分 | 1.1175 | 0.7648 | 68.44 |
| 10 | 固定碳 | 0.2225 | 0.0786 | 35.31 |
| 5 | 挥发分 | 1.1175 | 1.0065 | 90.07 |
| | 固定碳 | 0.2225 | 0.1436 | 64.54 |

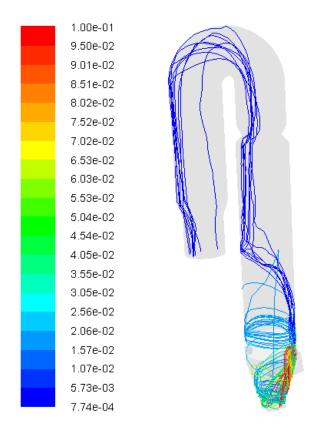
RDF平均粒径由10 mm降低至5 mm后显著 提升了RDF在分解炉内的燃尽率; RDF整体 燃尽率由62.94%提高至85.83%,提高了 23%以上

□ 生活垃圾喂入位置-原有位置、改后位置





□ 生活垃圾喂入位置-原有位置、改后位置



RDF喂入位置改变后其运动轨迹

| RDF喂 | 种类 | 理论燃烧量 | 实际燃 烧量 | 燃尽率 |
|------|-----|--------|-----------|-------|
| 入位置 | TTX | kg/s | kg/s | % |
| | 挥发分 | 1.1175 | 0.7648 | 68.44 |
| 原有 | 固定碳 | 0.2225 | 0.0786 | 35.31 |
| 改后 | 挥发分 | 1.1175 | 0.7288 | 65.22 |
| | 固定碳 | 0.2225 | 0.1356 | 60.94 |

RDF喂入位置改变后,显著改变了RDF在分解炉内的运动轨迹;

改变位置后明显提升了RDF固定碳的燃尽率,但是挥发分燃尽率降低,整体燃尽率仅从62.94%提高到64.51%。