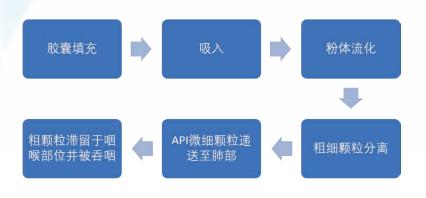
freemantechnology the powder characterisation specialists

a **micromeritics**° company

FT4粉体流变仪™用于粉雾剂

粉雾剂(DPI)通过患者吸入的方式向肺部深处递送控制剂量的药物活 性成分(API)。乳糖作为赋形剂,通常加载API细颗粒制成处方,乳糖 通过装置剥离后,API进入肺部深处,而粗乳糖截留在喉部后吞咽。并 且填充、加药和药物释放等过程中,乳糖本身的特性将影响DPI整体的 性能。

确定哪些粉体或混合物特性与性能优化相关,研发出适配的处方, 避免生产运行后造成严重的财务损失和时间延长。





对于绝大多数DPI而言,药物所需的雾化能量需由患者自身提供,属于被动吸入。处方设计的一个关键目标是确保 达到流化的能量较低,适合于肺功能衰退的患者。

确定微细粒子剂量 (FPD) 时,基于空气动力学直径的测量,通常上限值为5μm,取得可能沉积在肺部的细颗粒质 量。颗粒的粒径较小,颗粒间吸引力较强,粉体往往粘性也较强。这类粉体难很难自由流动,更容易发生团聚。因 此,DPI处方开发者所面临的核心问题之一。是如何在特定的粒径范围内递送颗粒,而同时这类粉体本身的属性很 容易致使灌装和分散发生问题。对DPI处方开发者而言,确定粉体的哪些特性决定了最终的加工表现,变得尤其重



现在已有大量的文件验证了现有的技术,例如休止角测试、 漏斗流出、测量体积密度获得豪斯纳比和卡尔指数。 然而,这些方法的开发并未利用现代技术的优势,缺乏灵敏 度,难以识别工艺或应用中表现不同的粉体间细微差异。

FT4粉体流变仪™,作为通用粉体测试仪,提供全自动、可 靠、全面的粉体性质表征。该信息可与加工经验关联,提高 生产效率并且有助于质量控制。专注于测量粉体的动态流动 特性,除此之外还提供了剪切盒,以及包含密度、可压性和 透气性等整体性质的测试能力,从而全面表征与工艺相关的 粉体性能。

结构——相关的填充表现

评估四种辅料 (S1、S2、S3和S4) 在A、B两种填充装置中的表现,装置结构如图1所示。这两种结构中,粉体都流经漏斗,然后进入转轮凹槽。

转轮转动将粉体移入容器中,然后转轮旋回填充位置。两种结构的凹槽体积相同,其中装置A的填料通道更窄,与转轮凹槽开口紧密配合,而装置B的填料通道更宽。

除去考虑结构的差异,本研究另一个目标是凹槽配合容器进行高效的填充。工艺表现采用加工性能指数(Cpk)评价,该指数通过定量时的质量变化获得。

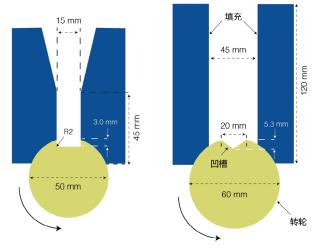


图1: 装置A (左) 和B (右) 的填充结构。

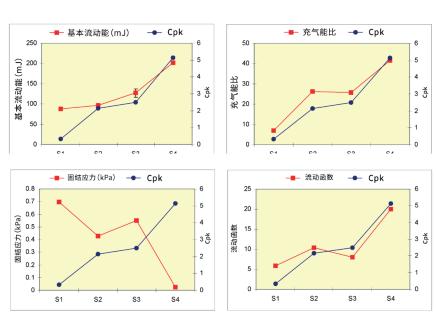


图2: 装置A中填充表现 (Cpk) 与粉体性能的相关性。

使用FT4粉体流变仪评价四种辅料,其中动态测试测量了基本流动能(BFE)和充气能比(AR)。BFE的定义为螺旋桨叶沿着旋转向下的路径穿过粉体时所需的能量。AR是基本流动能与特定速度下充气时的流动能比值。剪切盒测试用于确定粘结应力和流动函数。

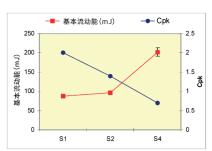
S4的粘性最弱,具有较高的BFE、AR和流动函数值,以及较低的粘结应力值。S1则相反,是四个样品中粘性最强的。

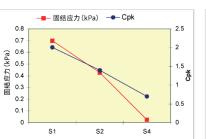
图2和3分别显示了装置A和B中粉体性能与填充表现的相关性。需要注意的是S3并未在装置B中运行。

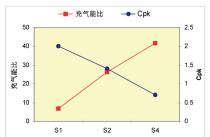
装置A中粘性较弱的粉体填充表现更好。说明该 装置要求粉体能够自由流动,沿着通道流入凹槽 ,从而取得最佳的填充效果。

装置B中,BFE、AR和流动函数较低,粘结应力较高的粘性粉体,填充表现更好。当转轮转动时, 粘性较小的粉体可能无法停留在凹槽位置。

可见适合装置A的粉体可能不适合装置B(反之亦然),这也说明处方特性需要与几何结构适配,才能获得理想的性能表现。







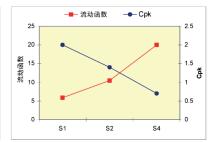


图3:装置B中填充表现(Cpk)与粉体性能的相关性

定量性能 (质量均一)

根据剂量均匀度的定义,定量器与粉体结合的表现受到一系列工艺参数的影响,包括所施加压力的大小、活塞的初始高度和粉床的深度,也受到粉体性能的影响,例如粉床流动的难易程度和定量移动后的恢复程度。

五种乳糖粉体,从乳糖1到乳糖5粒径递减,通过实验室规格的定量器(英国3P Innovation, Lab Dosator)预定量,其中定量器出口尺寸从定量器1到定量器4依次递减。其他工艺条件保持相同。定量的目标质量为50mg,理论相对标准偏差RSD<2%。每种乳糖与定量器组合的结果RSD值如图5所示。使用FT4粉体流变仪测量每种乳糖样品的动态、剪切和整体特性,确定哪些参数能够解释所观察到的现象。

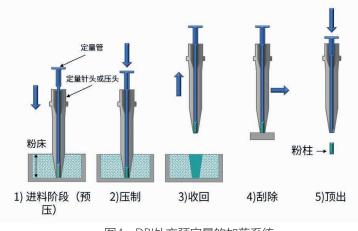


图4: DPI处方预定量的加药系统

动态流动特性,特别是充气能(AE)和比流动能(SE)与定量表现最为相关。AE是给定气流速度下,空气

通过粉体时建立流动模式所需的能量。测量2mm/s气

流速度下的充气能 (AE2) , 结果如图6所示。比流动

能 (SE) 量化了颗粒在无约束状态下相对运动的阻力。形状不规则和表面粗糙的颗粒倾向于相互锁合,形

成暂时的机械桥接。较高的SE值表明机械互锁的程度较大,粉体在无约束条件下的流动能力下降。图7列出

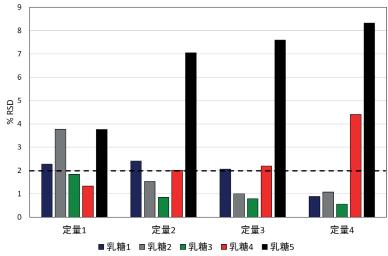


图5: 乳糖1至5于定量器1至4中的相对标准偏差%RSD。

12 乳糖1 ■乳糖2 ■乳糖3 ■乳糖4 ■乳糖5

了五种乳糖粉体的SE结果。

图7: 乳糖1至5的比流动能。

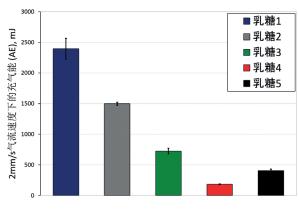


图6: 乳糖1至5在2mm/s气流速度下的充气能(AE2)。

乳糖3和乳糖4在定量器1中的性能表现可接受,具有较低的AE2值。乳糖5的AE2值较低但SE值较高。

乳糖2和乳糖3在定量器2和3中的性能最佳,具有中等的AE2值和较低的SE值。乳糖1和乳糖4的性能表现可接受,但前者具有较高的AE2,后者具有较大的SE,也可能抑制其定量效果。

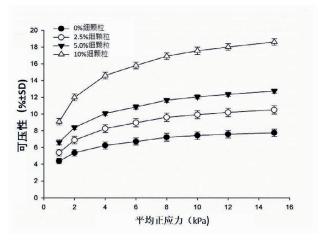
乳糖1、2和3在定量器4中表现良好,并且SE值都较低。

这些结果表明SE和AE2值较低的粉体在所有定量器中的表现都较好。然而随着定量器出口的减小(从定量器1至4), AE2的影响减小,同时SE的影响增大。定量器的出口较大有助于出口处与空气最大程度地相互作用,减少颗粒间作用的影响。相反,出口最小的定量器与空气作用的机会较少,增加了物理作用,这些情况下SE成为主要影响因素。

预测细颗粒的影响

实验研究了细颗粒对表面粗乳糖粉体性能的影响。这些表面粗乳糖分别含0%、2.5%、5%和10%的细颗粒(德国美剂乐, Sorbolac 400)。测量松装密度、透气性、压缩性和充气能,并且配合DPI装置进行性能评价。

随着细颗粒含量的增加,预处理后的松装密度(CBD)和透气性都下降,同时可压性增加(图8)。对于粘性较强的粉体,外加应力时,夹带在相对松散结构内的空气被排出。对于粘性较弱的粉体,由于堆积得更紧密,自由体积较小,在压力作用下体积相对变化程度不大。因此,CBD和可压性数据表明细颗粒的引入会增加处方的粘性。



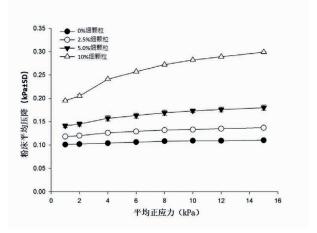
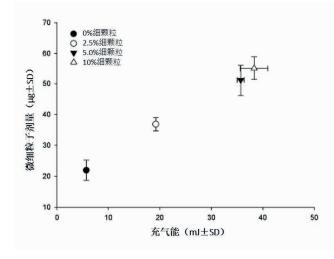


图8:细颗粒含量对可压性(左)和透气性(右)的影响。

粘性较强的粉体通常透气性也较小,气体流经粉体时也产生更大的阻力。较小的孔隙空间加之较强的颗粒间作用力,使得空气很难流经单个颗粒,从而在粉床上产生了较大的压力差。当考虑粉体的流化行为时,透气性则直接相关。 这些结果表明,细颗粒的增加使得粉床不易流化,这一趋势在充气能的测试中也得到了验证。



随着细颗粒含量增加,充气能也相应增加(图9)。有趣的是,细颗粒含量与微细粒子剂量(FPD)并非线性相关;细颗粒含量从2.5%成倍增加到5%时,其影响要远大于从5%到10%。 然而,FPD与充气能之间具有良好的线性关系。

虽然多项参数都说明随着细颗粒含量的增加,粉体粘性也增加。充气能的结果精准地反映了这一变化如何影响空气的响应,这对药物递送非常关键,也强调了动态粉体表征在DPI应用中的价值。本例中,较多的细颗粒能够改善性能,正如较高的FPD所示。这可能是由于较强的粘性作用和较差的透气性导致团聚物过度分散。

图9: 微细粒子剂量与充气能 (mJ) 的相关性。

结论

粉体流动性不是材料的固有属性,而是粉体在特定设备中以其所需要的方式流动的能力。成功的加工需要粉体与过程的完美匹配,相同的粉体在一个过程中表现良好,而在另一个过程中却不佳的情况并不罕见。也就是说,需要多种特性表征方法,得出的结果能够与过程评估相联系,从而构建对应于可接受的过程行为的参数设计空间。

这些研究突显了FT4多元方法检测粉体细微差异的能力,而这些变化与粉雾剂的生产或使用中的表现都直接相关,因此也说明需要使用多种技术来全面描述粉体行为。FT4可以支持DPI处方的成功优化,这也是其他测量技术难以完成的。

更多信息可以联系富瑞曼科技的应用团队。

欲知更多信息,或预约FT4演示,欢迎联系:

麦克默瑞提克(上海)仪器有限公司

地址:上海市民生路600号船研大厦1505-1509室 邮编:200135 电话:021-51085884

全国服务热线电话: 400-630-2202

www.freemantechnology.cn 电子邮件: info@freemantechnology.cn