



(12) 发明专利

(10) 授权公告号 CN 103665568 B

(45) 授权公告日 2015. 09. 16

(21) 申请号 201210324567. 5

C08J 9/10(2006. 01)

(22) 申请日 2012. 09. 04

C08J 9/12(2006. 01)

C08F 210/06(2006. 01)

(73) 专利权人 中国石油化工股份有限公司

地址 100728 北京市朝阳区朝阳门北大街
22 号

专利权人 中国石油化工股份有限公司北京
化工研究院

(72) 发明人 郭鹏 吕明福 张师军 刘有鹏
董穆 刘建叶

(56) 对比文件

CN 1245111 A, 2000. 02. 23, 全文.

US 8101685 B2, 2012. 01. 24, 全文.

CN 1955199 A, 2007. 05. 02, 全文.

US 2006/0223951 A1, 2006. 10. 05, 全文.

审查员 房培

(74) 专利代理机构 北京聿宏知识产权代理有限
公司 11372

代理人 吴大建 卢绮琴

(51) Int. Cl.

C08L 23/14(2006. 01)

C08J 9/04(2006. 01)

权利要求书2页 说明书8页

(54) 发明名称

丙烯丁烯高熔体强度聚丙烯发泡板材或片材
及其制备方法

(57) 摘要

本发明提供一种聚丙烯发泡板材或片材,所述发泡板材或片材采用高熔体强度聚丙烯为基体树脂,采用发泡剂发泡制得;其中,所述高熔体强度聚丙烯具有如下特征:其熔融指数 MFR 为 0.2~10g/10min,分子量分布 M_w/M_n 为 6~20,分子量大于 500 万级分的含量大于或等于 0.8wt%, M_{z+1}/M_n 大于或等于 70,且其中丁烯含量为 0.1~15wt%。本发明以宽分子量分布的高熔体强度聚丙烯为原料,实现聚丙烯原料的稳定化,使得发泡窗口有效扩大,工艺易于调整,可以制备出表面自结皮光滑,泡孔直径均匀,闭孔硬质结构,密度为 0.2~0.9g/cm³、厚度为 0.1~400mm 的聚丙烯发泡板材或片材,可广泛应用于保温餐饮具、汽车内饰件、建筑模板、野营用品、装修材料夹层、产品减震包装等领域。

1. 一种聚丙烯发泡板材或片材,其特征在于,所述发泡板材或片材采用高熔体强度聚丙烯为基体树脂,采用发泡剂发泡制得;其中,所述高熔体强度聚丙烯具有如下特征:其熔融指数MFR为 $0.2 \sim 10\text{g}/10\text{min}$,分子量分布 M_w/M_n 为 $6 \sim 20$,分子量大于500万级分的含量大于或等于 $0.8\text{wt}\%$, M_{z+1}/M_n 大于或等于70,且其中丁烯含量为 $0.1 \sim 15\text{wt}\%$ 。

2. 根据权利要求1所述的聚丙烯发泡板材或片材,其特征在于,所述高熔体强度聚丙烯具有如下特征:其熔融指数MFR为 $1.6 \sim 6\text{g}/10\text{min}$,分子量分布 $M_w/M_n = 6 \sim 20$,分子量大于500万级分的含量大于或等于 $1.0\text{wt}\%$, M_{z+1}/M_n 大于或等于80,丁烯含量为 $0.5 \sim 10\text{wt}\%$,分子量小于5万级分的含量为 $17.5 \sim 30\text{wt}\%$,且聚合物的分散指数为 $9.0 \sim 16.0$ 。

3. 一种聚丙烯发泡板材或片材,其特征在于,所述发泡板材或片材采用高熔体强度聚丙烯为基体树脂,采用发泡剂发泡制得;其中,所述高熔体强度聚丙烯采用如下方法制备得到:在两个以上串联操作的反应器中,进行两阶段以上丙烯/丁烯共聚合反应,其中第一阶段:在包括第一外给电子体组分的Ziegler-Natta催化剂存在下,在 $50 \sim 100^\circ\text{C}$ 的聚合温度下,进行丙烯/丁烯共聚合反应,所得聚合物的MFR控制为 $0.01 \sim 0.3\text{g}/10\text{min}$;第二阶段:在第一阶段反应生成物的基础上,氢气存在下,加入第二外给电子体组分和丁烯继续进行丙烯/丁烯共聚合反应;最终聚合物的MFR控制为 $0.2 \sim 10\text{g}/10\text{min}$;其中,所述第一外给电子体比第二外给电子体的氢调敏感度低。

4. 根据权利要求3所述的聚丙烯发泡板材或片材,其特征在于,所述Ziegler-Natta催化剂包括以下组分,一种以镁、钛、卤素和内给电子体为主要组分的固体催化剂组分A、一种有机铝组分B和第一外给电子体组分C,其中组分A与组分B之间的重量比例以钛铝比计为 $1:10 \sim 500$,组分B与组分C之间的重量比例为 $10 \sim 150:1$;第二阶段中,有机铝组分B与补入的第二外给电子体组分间的重量比例为 $1 \sim 50:1$ 。

5. 根据权利要求4所述的聚丙烯发泡板材或片材,其特征在于,在第一阶段中,调整第一外给电子体组分C的用量,使其与有机铝组分B的重量比例为 $1:15 \sim 100$;第二阶段中,按第一阶段加入的有机铝组分B的量固定而补入第二外给电子体组分,使其与有机铝组分B的重量比例为 $1:2 \sim 20$ 。

6. 根据权利要求3所述的聚丙烯发泡板材或片材,其特征在于,在第一阶段中,氢气含量小于或等于 300ppmV 。

7. 根据权利要求3所述的聚丙烯发泡板材或片材,其特征在于,所述第一外给电子体为选自二环戊基二甲氧基硅烷、二异丙基二甲氧基硅烷、二环己基二甲氧基硅烷和二异丁基二甲氧基硅烷中的一种或多种,第二外给电子体为选自四甲氧基硅烷、四乙氧基硅烷、三甲基甲氧基硅烷、三甲基乙氧基硅烷、二甲基二甲氧基硅烷、二甲基二乙氧基硅烷和甲基环己基二甲氧基硅烷中的一种或多种。

8. 一种聚丙烯发泡板材或片材的制备方法,包括以权利要求1~7中任意一项所述的高熔体强度聚丙烯为基体树脂,以有机发泡剂发泡制得。

9. 根据权利要求8所述的方法,其特征在于,将基体树脂高熔体强度聚丙烯、有机发泡剂、泡孔控制剂和任选的添加剂在 $150 \sim 280^\circ\text{C}$ 下熔融共混、挤出和发泡制得所述聚丙烯发泡板材或片材。

10. 根据权利要求9所述的方法,其特征在于,所述有机发泡剂选自偶氮类发泡剂、亚硝基类发泡剂和酰肼类发泡剂;所述泡孔控制剂为滑石粉、氢氧化铝、二氧化硅、沸石和硼

砂中的一种或多种,所述添加剂包括抗氧剂、助抗氧剂、吸酸剂、润滑剂和颜料中的一种或多种;相应于 100 重量份的高熔体强度聚丙烯;有机发泡剂为 1 ~ 15 重量份;泡孔控制剂的用量为 5 ~ 20 重量份。

11. 根据权利要求 10 所述的方法,其特征在于,相应于 100 重量份的高熔体强度聚丙烯,所述有机发泡剂为 5 ~ 7 重量份;所述泡孔控制剂的用量为 5 ~ 15 重量份。

12. 一种聚丙烯发泡板材或片材的制备方法,包括以权利要求 1 ~ 7 中任意一项所述的高熔体强度聚丙烯为基体树脂,以无机发泡剂发泡制得。

13. 根据权利要求 12 所述的方法,其特征在于,将基体树脂高熔体强度聚丙烯、无机发泡剂、泡孔控制剂和任选的添加剂置于带有气体注入装置的发泡专用挤出机,在发泡专用挤出机中共混、挤出和发泡制得所述聚丙烯发泡板材或片材。

丙烯丁烯高熔体强度聚丙烯发泡板材或片材及其制备方法

技术领域

[0001] 本发明涉及高分子领域,进一步地说,是涉及一种丙烯丁烯共聚高熔体强度聚丙烯发泡板材或片材及其制备方法。

背景技术

[0002] 发泡材料主要包括发泡珠粒、发泡板材或片材等表现形式;发泡板材或片材广泛用于容器、建筑材料、汽车零件和冲击能吸收材料等。与聚苯乙烯类发泡板材或片材相比,聚丙烯(PP)类发泡板材或片材有优良的刚度和热稳定性,近年来对它的需求日益增长。聚丙烯发泡板材及片材主要利用挤出发泡法得到,具体是在挤出机内直接完成发泡各个组分的混合、熔融,通过在机头部位发泡剂的分解及溢出完成发泡过程。

[0003] 与发泡 PS 和发泡 PE 片材或板材相比,发泡 PP 可在微波炉中使用,且耐沸水,热成型的盘子在低温下有足够高的冲击强度,可在深冷环境中使用,表面感觉舒适而且柔软。如密度 $0.1\sim 0.5\text{g}\cdot\text{cm}^{-3}$ 、厚度 $1\sim 3.5\text{mm}$ 的发泡 PP 片材不仅可以用于食品或肉品包装,还可以用于制作各种器皿;密度 $0.5\sim 0.7\text{g}\cdot\text{cm}^{-3}$ 、厚度 $1\sim 3.5\text{mm}$ 发泡片材是生产具有高刚性和良好隔热性的餐具、饮料杯等的原材料;密度为 $0.2\sim 0.5\text{g}\cdot\text{cm}^{-3}$ 、厚度 $1\sim 3.5\text{mm}$ 的发泡 PP 板用于生产肉类包装材料、餐具或加工成盆、碟,用于货柜中苹果、酱、乳酸酪等低酸度食品的包装。

[0004] 为了减少使用对人体有害的 PS 树脂,发达国家大多改用聚烯烃类树脂制作各种餐盒。以前采用的是透明 PP 片材或挤出 PP 单层发泡片材制作。1999 年 5 月起正式采用 PP 单层发泡片材制作可在微波炉中加热的各式餐具和容器,由于安全性好和不容易受到热的影响,开始广泛应用于制造食品包装容器。

[0005] 目前应用最广的无规共聚物是丙烯同少量乙烯的共聚物,可有效地提高聚丙烯的韧性和降低熔点。但是乙烯丙烯无规共聚聚丙烯中低分子量部分往往乙烯含量过高,从而增加了产品中低分子无规物的含量,导致产品的正己烷提取物始终较高,限制了其应用范围,尤其是在食品卫生包装领域。1-丁烯和丙烯都是 α 烯烃,用 1-丁烯代替乙烯与丙烯共聚,能降低聚丙烯的结晶度,更重要的是能有效减少聚合物中低分子无规物的量,从而可以避免产品中正己烷提取物过多的问题。这样得到的聚丙烯发泡珠粒,可以用于食品卫生级轻量化制品的生产。

发明内容

[0006] 为解决现有技术中存在的问题,本发明提供一种丙烯丁烯共聚高熔体强度聚丙烯发泡板材或片材及其制备方法。得到了符合环保要求的可降解、泡孔均匀、闭孔率高、物理耐热性高、密度可控、生产成本低且适合规模化生产的聚丙烯发泡板材或片材。

[0007] 在本发明中,所述“高熔体强度”是指聚丙烯的熔体强度在 0.8 牛顿以上,其熔体强度甚至可达到或超过 2.2 牛顿。

[0008] 本发明中使用的高熔体强度聚丙烯不仅分子量分布较宽,而且其最大的特点是极高分子量级分(分子量大于 500 万)含量较高,同时优选较低分子量级分(分子量小于 5 万)

的含量也大于一定量,这样使所得丙烯聚合物的熔体强度有了明显地提高,而且还保证了聚合物的加工性能。

[0009] 本发明提供一种聚丙烯发泡板材或片材,所述发泡板材或片材采用高熔体强度聚丙烯为基体树脂,采用发泡剂发泡制得;其中,所述高熔体强度聚丙烯具有如下特征:其熔融指数 MFR 为 $0.2 \sim 10\text{g}/10\text{min}$,分子量分布 M_w/M_n 为 $6 \sim 20$,分子量大于 500 万级分的含量大于或等于 $0.8\text{wt}\%$, M_{z+1}/M_n 大于或等于 70,且其中丁烯含量为 $0.1 \sim 15\text{wt}\%$ 。

[0010] 在基体树脂中添加发泡剂,可以生产发泡聚丙烯。发泡剂可以是无机发泡剂或有机发泡剂,无机发泡剂例如为空气、氮气、二氧化碳、氧气和水,有机发泡剂在一定温度和压力下分解释放气体,在树脂等可发性材料中形成多孔的泡状结构。

[0011] 在本发明中,优选所述高熔体强度聚丙烯具有如下特征:其熔融指数 MFR 为 $1.6 \sim 6\text{g}/10\text{min}$,分子量分布 $M_w/M_n = 6 \sim 20$,分子量大于 500 万级分的含量大于或等于 $1.0\text{wt}\%$, M_{z+1}/M_n 大于或等于 80,丁烯含量为 $0.5 \sim 10\text{wt}\%$,分子量小于 5 万级分的含量为 $17.5 \sim 30\text{wt}\%$,且聚合物的分散指数为 $9.0 \sim 16.0$ 。

[0012] 本发明还提供一种聚丙烯发泡板材或片材,所述发泡板材或片材采用高熔体强度聚丙烯为基体树脂,采用发泡剂发泡制得;其中,所述高熔体强度聚丙烯采用如下方法制备得到:在两个以上串联操作的反应器中,进行两阶段以上丙烯/丁烯共聚合反应,其中第一阶段:在包括第一外给电子体组分的 Ziegler-Natta 催化剂存在下,在 $50 \sim 100^\circ\text{C}$ 的聚合温度下,进行丙烯/丁烯共聚合反应,所得聚合物的 MFR 控制为 $0.01 \sim 0.3\text{g}/10\text{min}$;第二阶段:在第一阶段反应生成物的基础上,氢气存在下,加入第二外给电子体组分和丁烯继续进行丙烯/丁烯共聚合反应;最终聚合物的 MFR 控制为 $0.2 \sim 10\text{g}/10\text{min}$;其中,所述第一外给电子体比第二外给电子体的氢调敏感度低。

[0013] 在本发明中,优选的是所述 Ziegler-Natta 催化剂包括以下组分,一种以镁、钛、卤素和内给电子体为主要组分的固体催化剂组分 A、一种有机铝组分 B 和第一外给电子体组分 C,其中组分 A 与组分 B 之间的重量比例以钛铝比计为 $1:10 \sim 500$,组分 B 与组分 C 之间的重量比例为 $10 \sim 150:1$;第二阶段中,有机铝组分 B 与补入的第二外给电子体组分间的重量比例为 $1 \sim 50:1$ 。其中,更为优选的是,在第一阶段中,调整第一外给电子体组分 C 的用量,使其与有机铝组分 B 的重量比例为 $1:15 \sim 100$;第二阶段中,按第一阶段加入的有机铝组分 B 的量固定而补入第二外给电子体组分,使其与有机铝组分 B 的重量比例为 $1:2 \sim 20$ 。

[0014] 在本发明中,优选的是,在第一阶段中,氢气含量小于或等于 300ppmV ;在具体实施方式中,第一阶段与第二阶段的氢气加入量以两阶段结束时最终熔融指数 MFR 的要求来控制。另外,优选所述第一外给电子体为选自二环戊基二甲氧基硅烷、二异丙基二甲氧基硅烷、二环己基二甲氧基硅烷和二异丁基二甲氧基硅烷中的一种或多种,第二外给电子体为选自四甲氧基硅烷、四乙氧基硅烷、三甲基甲氧基硅烷、三甲基乙氧基硅烷、二甲基二甲氧基硅烷、二甲基二乙氧基硅烷和甲基环己基二甲氧基硅烷中的一种或多种。在本发明中,优选第一阶段与第二阶段的聚丙烯产率质量比为 $30:70 \sim 70:30$ 。在本发明中,优选的是,所述丁烯分两阶段加入,第一阶段丁烯加入量为丁烯加入总量的 $40 \sim 60\%$,第二阶段丁烯加入量为丁烯加入总量的 $40 \sim 60\%$ 。

[0015] 本发明中,以上所述的高熔体强度聚丙烯已于 2011 年 6 月 9 日申请专利,其专利申请号为 201110153451.5 (一种高熔体强度丙烯/丁烯共聚物及其制备方法);在此将其全

部内容引入作为本申请的一部分。

[0016] 本发明还提供一种聚丙烯发泡板材或片材的制备方法,包括以上述的高熔体强度聚丙烯为基体树脂,以有机发泡剂发泡制得。

[0017] 优选所述有机发泡剂为偶氮二甲酰胺 (AC)、偶氮二异丁腈 (AIBN)、偶氮二甲酸钡 (BaAC) 和偶氮二甲酸酯,二亚硝基五甲撑四胺 (DPT)、N, N' - 二亚硝基五亚甲基四胺、N, N' - 二甲基 -N, N- 二亚硝基对苯二甲酰胺 (NTA) 和三亚硝基三亚甲基三胺,4, 4' - 一氧代双苯磺酰肼 (OBSh), 甲苯磺酰氨基脲 (TSSC), 三磷基三嗪 (CTHT), 5- 苯基四唑中的一种;更优选为偶氮二甲酰胺 (AC)。本发明中优选使用的偶氮系 AC 发泡剂,与使用含氟类发泡剂相比,具有环境友好,不破坏大气层等优点。

[0018] 在本发明的制备方法中,更优选的是,将基体树脂高熔体强度聚丙烯、有机发泡剂、泡孔控制剂和任选的添加剂在 150~280℃ 下熔融共混、挤出和发泡制得所述聚丙烯发泡板材或片材。其中优选所述有机发泡剂选自偶氮类发泡剂、亚硝基类发泡剂和酰肼类发泡剂;所述泡孔控制剂为滑石粉、氢氧化铝、二氧化硅、沸石和硼砂中的一种或多种,所述添加剂包括抗氧剂、助抗氧剂、吸酸剂、润滑剂和颜料中的一种或多种。

[0019] 其中,更优选的是,相应于 100 重量份的高熔体强度聚丙烯;有机发泡剂为 1 ~ 15 重量份,优选 1 ~ 10 重量份,更优选 5~7 重量份;泡孔控制剂的用量优选 5 ~ 20 重量份,更优选 5 ~ 15 重量份。所述添加剂的用量为常规用量,或根据实际要求进行调整。

[0020] 本发明中聚丙烯发泡板材或片材的制备方法例如为:采用高速搅拌器将高熔体强度聚丙烯、发泡剂、泡孔控制剂和添加剂进行混料,得到聚丙烯发泡板材的预混料,将预混料投入挤塑机的料斗内,挤出机的温度升到 150~280℃,使聚丙烯发泡料熔炼,优选温度范围为 160 ~ 180℃,螺杆转速为 15~180rpm,使塑化聚丙烯树脂向 150 ~ 280℃,优选 160 ~ 180℃ 的 T 型头口模挤出,流向挤板机组两辊筒缝楔中去,经辊压成片状材,自然冷却到室温后,按需要切成一定规格板材,即为聚丙烯发泡板材或片材成品。

[0021] 制备方法中所采用的挤出机可以是单螺杆挤出机、串联单螺杆挤出机、同向双螺杆挤出机、异向双螺杆挤出机、锥形双螺杆挤出机、三螺杆挤出机中的一种。口模根据实际需要可以是扁平口模,T 形口模,圆孔口模或圆环形口模等多种形状。熔融的聚丙烯树脂组合物从扁平口模排出后膨胀,并通过可以调节辊间距的三辊压光机,通过控制口模大小,得到所希望厚度的聚丙烯发泡板材或片材。此外,熔融的聚丙烯组合物从圆环形口模排出后膨胀,通过吹胀并内外冷却后,沿轴向剖切后收卷,得到所希望厚度和大小的聚丙烯发泡板材或片材。为了对挤出机的工作进行更好地控制,现在市场上出售的挤出机都对其内部划分为段,并可对各段温度进行控制。

[0022] 本发明的聚丙烯物料挤出发泡过程中,物料熔融共混温度即为通常均聚聚丙烯加工中所用的共混温度,应该在既保证均聚聚丙烯基体完全熔融又不会使其分解的范围内选择,通常为 160~250℃。但是,工业 AC 发泡剂的分解温度在 150~205℃,因此,综合考虑加工性以及 AC 发泡剂的分解温度,加工温度优选聚丙烯较低的加工温度,即 150 ~ 200℃。

[0023] 本发明还提供一种聚丙烯发泡板材或片材的制备方法,包括以上述的高熔体强度聚丙烯为基体树脂,以无机发泡剂发泡制得。该无机发泡剂例如为二氧化碳、氮气、空气和水的一种或多种。当选用二氧化碳为发泡剂时,相应于 100 重量份的基体树脂,优选其为 1~10 重量份。

[0024] 在本发明的制备方法中,优选的是将基体树脂高熔体强度聚丙烯、无机发泡剂、泡孔控制剂和任选的添加剂置于带有气体注入装置的发泡专用挤出机,在发泡专用挤出机中共混、挤出和发泡制得所述聚丙烯发泡板材或片材。

[0025] 本发明以宽分子量分布的高熔体强度聚丙烯为原料,实现聚丙烯原料的稳定化,使得发泡窗口有效扩大,工艺易于调整,成本低,可以制备出表面平整、自结皮光滑,泡孔致密,泡孔直径均匀,孔径分布均匀,闭孔硬质结构,发泡倍率低且可控,密度为 $0.2\sim 0.9\text{g}/\text{cm}^3$ 、厚度为 $0.1\sim 400\text{mm}$ 的聚丙烯发泡板材或片材,可广泛应用于保温餐饮具、汽车内饰件、建筑模板、野营用品、装修材料夹层、产品减震包装等领域;且本发明制造的聚丙烯发泡板材或片材为非交联结构,可以按照一般聚丙烯改性材料回收利用,不造成二次污染,符合循环经济的要求。另外,本发明使用的无规共聚单体为丁烯,可以有效降低发泡片材成品的正己烷抽提率,从而可以满足食品卫生要求。

具体实施方式

[0026] 下面结合实施例,进一步说明本发明。

[0027] 双螺杆挤出机:ZSK-25,德国 WP 公司;

[0028] 熔体拉伸测试机:RheotensTM97,德国 Goettfert 公司;

[0029] 密度测试仪:CPA225D,密度附件 YDK01,德国 Satorius 公司。测试方法:使用 Satorius 天平的密度附件,利用排水法得到聚丙烯基体树脂以及聚丙烯发泡板材或片材的密度。得到的聚丙烯发泡板材或片材的发泡倍率用公式 $b = \rho_1 / \rho_2$ 计算,其中, b 为发泡倍率, ρ_1 为聚丙烯基体树脂的密度, ρ_2 为聚丙烯发泡板材或片材的密度;本发明中的密度均指材料的表观密度。

[0030] 正己烷提取物含量:按照 GB/T 5009.58-2003 方法进行测试。

[0031] 基体树脂 HMSPP301 的制备

[0032] 聚合反应在一套聚丙烯中试装置上进行。其主要设备包括预聚反应器、第一环管反应器和第二环管反应器。

[0033] 预聚合反应:主催化剂(含钛的固体催化剂活性组分)采用中国专利 CN93102795 中实施例 1 描述的方法得到,其 Ti 含量为 2.4wt%, Mg 含量为 18.0wt%,邻苯二甲酸二正丁酯含量为 13wt%。主催化剂、助催化剂(三乙基铝)、第一种外给电子体(二环戊基二甲氧基硅烷, DCPMS)经 10°C 、20min 预接触后,连续地加入预聚反应器进行预聚合反应,预聚合在丙烯液相本体环境下进行,温度为 15°C ,停留时间为约 4min,此条件下催化剂的预聚倍数为约 120~150 倍。进预聚反应器的三乙基铝流量为 6.33g/hr,二环戊基二甲氧基硅烷流量为 0.33g/hr,主催化剂流量为约 0.5g/hr。

[0034] 丙烯/丁烯的共聚合:预聚后催化剂进入两个串联的环管反应器中,在环管反应器内完成丙烯/丁烯的共聚合反应,其中第一环管的丁烯加入量为 5mol%,第二环管的丁烯加入量为 4mol%。两环管聚合反应温度均为 70°C ,反应压力均为 4.0MPa。控制环管反应器的工艺条件,使第一、第二环管的产率比为约 45:55。第一环管反应器的进料中不加氢气,在线色谱检测的氢气浓度 $< 10\text{ppmV}$,第二环管反应器进料中加一定量的氢气,在线色谱检测的氢气浓度为 4500ppmV。

[0035] 由于这些催化剂组份经预聚合后直接进入第一环管反应器,第一环管反应器除丙

烯、丁烯外不再有任何其它进料,因此,第一环管反应器内三乙基铝/二环戊基二甲氧基硅烷比(Al/Si-I)即为催化剂预聚物中的比例为19.0(重量比)。在第二环管反应器内补加进0.67g/hr的四乙氧基硅烷(TEOS),因此,在第二环管反应器内三乙基铝/四乙氧基硅烷比(Al/Si-II)为9.4(重量比)。具体工艺条件见表1。从第二环管出来的聚合物经过闪蒸分离出丙烯、丁烯后,再经湿氮气去除反应器内催化剂的活性,聚合物经加热干燥,得到聚合物粉料。

[0036] 将聚合得到的粉料中加入0.1wt%的IRGAFOS 168添加剂、0.2wt%的IRGANOX 1010添加剂和0.05wt%的硬脂酸钙,用双螺杆挤出机造粒。将所得粒料按现行相关ASTM标准进行性能测试。

[0037] 基体树脂HMSPP302的制备

[0038] 同基体树脂HMSPP301的制备,只是将第一环管反应器的丁烯加入量变为25mol%;第二环管反应器的丁烯加入量调整为20mol%;且将第二环管反应器氢气浓度调整为8500ppmV。

[0039] 表2列出了两种基体树脂HMSPP301和HMSPP302的部分分析结果和其物理性能。

[0040] 表1

[0041]

工艺条件		HMSPP301	HMSPP302
外给电子体 种类	第一反应器	DCPMS	DCPMS
	第二反应器	TEOS	TEOS
Al/Si	第一反应器 Al/Si-I (m/m)	19	19
	第二反应器 Al/Si-II (m/m)	9.4	9.4
丁烯加入量	第一反应器 (mol%)	5	25
	第二反应器 (mol%)	4	20
H ₂ 进料	第一反应器 (ppmv)	0	0
	第二反应器 (ppmv)	4500	8500

[0042] 表2

[0043]

	熔融 指数 (g/10min)	GPC				熔体强度(N)	熔点(°C)	正己烷提取物(%)
		Mw/Mn	Mz+1/Mn	1000<M<50000 级分含量 (wt%)	M>500 万级分 含量 (wt%)			
HMSPP301	1.3	11.1	88.4	17.6	1.83	2.10	159	1.9
HMSPP302	2.7	14.2	114.1	18.6	1.34	1.08	150	1.8

[0044] 实施例1~10

[0045] 将 100 重量份的高熔体强度聚丙烯 HMSPP301 或 HMSPP302、发泡剂(偶氮二甲酰胺,即工业级 AC 发泡剂)、泡孔控制剂(滑石粉)和添加剂放入高速搅拌机中高速混合 1 分钟后,加入中间层双螺杆,扭矩控制在 65% 左右,转速 10-170rpm。其中,添加剂包括吸酸剂硬脂酸钙、抗氧剂(重量比例为 1:2:2 的硬脂酸钙、巴斯夫抗氧剂 1010 与抗氧剂 168 复配,一共占 0.2 重量份)和润滑剂 MB50-002 (高分子量聚硅氧烷),泡孔控制剂、发泡剂和润滑剂的重量份数见表 3;发泡温度和产品板材的密度见表 3,采用具体 GB/T1033. 1-2008 进行密度测量。实施例 1~3 和 6~10 使用高熔体强度聚丙烯 HMSPP301,实施例 4~5 使用高熔体强度聚丙烯 HMSPP302。

[0046] 实施例 11

[0047] 其余步骤与实施例 1~10 相同,具体数据见表 3;仅将发泡剂由偶氮二甲酰胺改为使用 5 重量份的二亚硝基五甲撑四胺。

[0048] 实施例 12

[0049] 其余步骤与实施例 1~10 相同,具体数据见表 3;仅将发泡剂由偶氮二甲酰胺改为使用 5 重量份的 4,4'-氧代双苯磺酰肼。

[0050] 对比例 1~3

[0051] 采用 100 重量份的中国石油化工股份有限公司上海石化公司产丙烯乙烯无规共聚聚丙烯 M800E 代替实施例 1~12 中的 HMSPP301 或 HMSPP302 进行试验。

[0052] 对比例 4~6

[0053] 采用 100 重量份的中国石油化工股份有限公司齐鲁石化分公司产抗冲共聚聚丙烯 EPS30R 代替实施例 1~12 中的 HMSPP301 或 HMSPP302 进行试验。

[0054] 对比例 7~9

[0055] 采用 100 重量份的中国石油化工股份有限公司齐鲁石化分公司产抗冲共聚聚丙烯 SP179 代替实施例 1~12 中的 HMSPP301 或 HMSPP302 进行试验。其中,基体树脂 SP179 的熔点为 164℃,正己烷提取物含量为 2.7%。

[0056] 表 3

[0057]

	泡孔控制 剂 (份)	AC 发泡 剂 (份)	润滑剂 (份)	发泡温 度 (°C)	产品密度 (g/cm ³)	制品表 面	泡孔
实施例 1	20	10	1	200	0.24	○	○
实施例 2	10	7	1	190	0.28	○	○
实施例 3	15	7	1	180	0.38	○	○
实施例 4	20	5	1	200	0.36	○	○
实施例 5	15	5	0	180	0.43	○	○
实施例 6	5	5	0	165	0.39	○	○
实施例 7	10	10	1	160	0.41	○	○
实施例 8	5	5	1	165	0.53	○	○
实施例 9	5	1	1	150	0.56	○	○
实施例 10	10	1	1	150	0.58	○	○
实施例 11	10	0	1	150	0.65	○	○
实施例 12	10	0	1	160	0.55	○	○
对比例 1	15	10	1	200	0.58	○	×
对比例 2	15	7	1	180	0.62	×	○
对比例 3	15	7	1	150	0.63	○	×
对比例 4	15	10	1	200	0.72	×	×
对比例 5	15	7	1	170	0.78	○	×
对比例 6	10	7	1	/	0.77	×	×
对比例 7	15	10	1	200	0.75	×	×
对比例 8	15	7	1	170	0.77	○	×
对比例 9	10	7	1	/	0.76	×	×

[0058] 注：“○”表示表面平整或泡孔致密，“×”表示表面不平整或泡孔稀疏不均匀；“/”表示无法加工；

[0059] 通过实施例 1~12 可以看出，以本发明所述的高熔体强度聚丙烯 HMSPP301 或 HMSPP302 为基体树脂所得的发泡板材或片材均具有良好的发泡效果，在加入工业级 AC 发泡剂 1 份时就能制备出表面平整，泡孔结构均一的聚丙烯发泡板材或片材。当发泡剂用量相同的情况下，其发泡效果较普通的高熔体强度聚丙烯和普通共聚聚丙烯更好，密度较小，本发明的高熔体强度聚丙烯发泡板材或片材表面平整，泡孔致密。通过对比例 1~9 可以看出，相比本发明的高熔体强度聚丙烯 HMSPP，以 M800E 为基体树脂得到的制品表面不光滑，泡孔不均匀，且同一发泡温度下得到的产品密度较大，主要是由于 M800E 熔体强度较低，挤出发泡过程泡孔保留不佳所造成的。此外，本发明的高熔体强度聚丙烯 HMSPP 相对于通用聚丙烯 EPS30R 和 SP179，其具有较宽的发泡温度窗口，相同发泡剂添加量下 HMSPP 制品的表面更为平整，泡孔更加均匀。

[0060] 实施例 13~16

[0061] 将 100 份高熔体强度聚丙烯 HMSPP301、如表 4 中重量配比的泡孔控制剂(滑石粉)、润滑剂(MB50-002)进行造粒后置于发泡专用挤出机,同时注入 1~10 重量份的二氧化碳作为发泡剂,由发泡专用挤出机充分混合后从口模挤出发泡并成型。

[0062] 表 4

[0063]

	泡孔控制 剂 (份)	二氧化 碳 (份)	润滑剂 (份)	发泡温 度 (°C)	产品密度 (g/cm ³)	制品表 面	泡孔
实施例 13	10	1	1	180	0.19	○	○
实施例 14	10	4	1	180	0.08	○	○
实施例 15	10	7	1	180	0.04	○	○
实施例 16	10	10	1	180	0.02	○	○

[0064] 注:“○”表示表面平整或泡孔致密;

[0065] 通过实施例 13~16 可以看出,使用二氧化碳作为发泡剂,得到的发泡片材或板材的密度更低,达到 0.02~0.2g/cm³。