

[19] 中华人民共和国国家知识产权局

[51] Int. Cl⁷

B29C 55/02

C08L 23/06



[12] 发明专利申请公开说明书

[21] 申请号 200410104669.1

[43] 公开日 2005 年 10 月 19 日

[11] 公开号 CN 1683146A

[22] 申请日 2000.9.1

[74] 专利代理机构 中国国际贸易促进委员会专利商标事务所

[21] 申请号 200410104669.1

代理人 王 杰

分案原申请号 00813612.2

[30] 优先权

[32] 1999. 9. 1 [33] US [31] 60/151,970

[71] 申请人 埃克森化学专利公司

地址 美国得克萨斯

[72] 发明人 S · W · 斯里尼瓦斯 P · 布兰特
F · H · 钱邦 J · P · 斯托克斯

权利要求书 1 页 说明书 23 页

[54] 发明名称 冷拉伸膜

[57] 摘要

本发明涉及一种从软聚合物组分和硬聚合物组分的共混物形成的冷拉伸透气膜。软聚合物组分 (SPC) 是主要烯烃单体和少量烯烃单体的共聚物。主要烯烃单体是乙烯或丙烯并形成 SPC 的大部分。在冷拉伸之后优选的膜显示至少为 100g - 密耳/m² - 天的水汽透过率 (WVTR)。

1. 一种冷拉伸膜，包括如下物质的共混物：

a) 主要烯烃单体和少量烯烃单体的半结晶共聚物组分，该共聚物组分的熔点大于 25℃ 和由 ASTM D - 790 测得弯曲模量小于 100MPa，其中该主要烯烃单体是丙烯，该少量烯烃单体是选自乙烯和能够进行插入聚合的 C₄-C₂₀α-烯烃的一种或多种，及其结合物，和

b) 聚乙烯均聚物或共聚物组分，该组分的密度为 0.93g/cc 或更大和由 ASTM D - 790 测得弯曲模量大于 200MPa，

其中该半结晶共聚物在该膜中以连续相存在和由 ASTM D - 1708 测得该膜的拉伸模量小于 160MPa。

2. 权利要求 1 的膜，其中该半结晶共聚物的 MWD 为 1.5-4.0，和具有窄的组成分布。

3. 权利要求 1 的膜，其中该主要烯烃单体在该半结晶共聚物中的存在量大于或等于 49 摩尔% 和小于或等于 90 摩尔%。

4. 权利要求 1 的膜，其中该半结晶共聚物包含 5-40wt% 的结晶度。

5. 权利要求 1 的膜，其中该少量烯烃单体是乙烯。

6. 权利要求 1 的膜，包括 30-90wt% 的该共聚物组分和 70-10wt% 的该聚乙烯组分，基于共混物组分的总重量。

7. 权利要求 1 的膜，进一步包括一种或多种选自如下的添加剂：染料、颜料、填料、蜡、增塑剂、抗氧剂、热稳定剂、光稳定剂、防粘连剂、加工助剂、及其结合物。

8. 权利要求 1 的膜，其中该膜没有填料，和水汽透过率大于任意一种组分单独形成的膜。

冷拉伸膜

发明人：S. Srinivas; P. Brant, F. Chambon, J. P. Stokes

相关申请

本申请要求 1999 年 9 月 1 日提交的 USSN60/151,970 的优先权，
并将该申请在此全文引入作为参考。

发明领域

本发明涉及从合成聚合物的共混物生产透气膜的方法。

发明背景

在其中要求透气性的应用中，已经通常使用多层膜以提供半渗透或选择性渗透性能。关于透气的，指的是膜会允许水汽和氧气透过，但不允许微生物或大块固体或液体透过。这样的性能可用于各种用途，包括新鲜产品和鲜花包装、一次性个人衣服、家用包装、和用于各种分离工艺的隔膜。透气膜特别用于衣服制品的制造，其中重要的是保护穿用者免受环境曝露的影响，或防止人体废物逸出，同时允许穿用者得到的舒适感比被不透气材料所允许的更大。这样的产品包括，但不限于，外科和卫生护理有关的产品、一次性工作装、和个人护理吸收产品。外科和卫生护理有关的产品包括外科消毒盖布和手术服等。一次性工作装包括连裤工作服和实验室外套等。个人护理吸收产品包括尿布、运动裤、失禁服、卫生巾、绷带等。

这样的透气膜的主要功能是提供液体屏障性能和/或阻止微生物的通过，但允许水分、空气、其它气体或其结合物的透过。通过降低水蒸汽浓缩和因此降低衣服制品下的皮肤水合，从透气和/或微孔膜形成的衣服穿用更舒服。然而，透气膜中的孔尺寸不能太大，特别是在保护性衣服和个人护理用途中，如工业或医疗服装、尿布等，其中液体渗透表示污染危险。此外，包含太大孔的膜可允许液体和/或病毒的通过，从而降低了保护性衣服的有效性。

用于获得商品市场用透气微孔膜的通常方式已经是伸长典型地包

含无机填料的热塑性膜。当伸长或拉伸膜时，通过在填料粒子和包含填料的聚合物基体之间的界面处的分离，产生微空隙。在这些拉伸工艺之前，通常将膜加热，以使在伸长期间膜的可展性最大化。此拉伸或伸长也将膜内的分子结构取向，这样相对于在伸长方向施加的力，增加它的强度和耐用性。伸长可以在机器方向 (MD)、横向 (机器交叉) 方向 (TD)、或双轴方向 (MD 和 TD 两者)。单轴或其它不平衡伸长典型地导致不平衡的性能(如当向单轴伸长方向施加横向力时，膜倾向于更容易分裂)。不管选择的拉伸工艺，在加工填充的聚合物中存在固有的困难。

首先，填料如碳酸钙在聚合物中的均匀分散要求单独的混炼步骤和显著的机械功。第二，有时在混炼期间要求的较高熔融温度可引起聚合物的变色和有时甚至聚合物的降解。第三，要求另外的设备以保证有效的真空脱除，以除去在混炼步骤期间从填料中释放出的水。真空排气口可能堵塞和这种情况导致水处于混炼的产品中和毁坏铸塑膜。第四，当填料粒子尺寸降低，特别是小于 2 微米时，由于越来越难以加工填充的聚合物，可能发生模头淌料和冒烟。因此，必须筛分碳酸钙以除去小于 2-3 微米的粒子。更小的粒子提高混炼聚合物的粘度太高，使得通常出现设备的机械故障。最后，由于 CaCO₃ 比聚合物基体更密集，碳酸钙填充的透气膜可具有砂砾般的感觉和倾向于感觉更重。因此，非常需要一种生产透气膜的方法，该方法可避免与硬填料物质如碳酸钙有关的困难。

产生或增强透气性的其它方法包括膜的机械刺穿(参见 U.S. 专利 No. 4,747,895)或从共混聚合物形成的膜的共连续相抽出(参见 U.S. 专利 No. 4,804,472)。第三种方法使用结晶聚合物或无定形聚合物和结晶聚合物的混合物，它们产生规则的排-层结构，当在控制的条件下制备和伸长时，该结构在聚合物导致均匀的孔(参见 U.S. 专利 Nos. 3,843,761、3,801,404、4,138,459 和 4,620,956)。

也已经使用通过单层膜层压或共挤出生产的多层膜以产生透气材料，该材料不能透过液体而且具有持久的织物状外观和纹理。在一次性尿布上的外覆盖物仅仅是一个例子。在此方面，可以参见 U.S. 专利 Nos. 4,818,600 和 4,725,473。外科手术服和消毒盖布是其它的例子。参见，U.S. 专利 No. 4,379,102。U.S. 专利 No. 5,914,184 公开了包括

粘合到连续膜上的微孔填充膜的透气性多层膜层压材料。在一个或两个表面上，支撑层如纤维网可以粘合到膜层压材料上。多层膜的层压也要求另外的加工步骤和因此遇到更多的潜在加工困难。

Metcalfe 的美国专利 4,559,938 公开了一种粘合性绷带和组分。该发明的柔性膜适用于粘合性医用绷带并包含聚合物，其特征在于该共混物包含连续的聚丁二烯相和在连续相内形成分离颗粒的不相容性聚合物。该膜含有空隙。

Joesten 等的美国专利 5,134,173 公开了一种不透明的膜及其生产方法。这些不透明的聚合物膜包括一种热塑性聚合物基体材料，例如聚丙烯。含有形成空隙的固体颗粒，例如聚苯乙烯。形成空隙的固体颗粒是分离相，并且与基体材料不相容。

典型地，如在上述参考文献中，通过加入填料和随后伸长膜而使膜变成透气的，和通过将膜层压到具有在第一层中缺乏的性能的其它膜层上而改进耐用性。使用填料以生产透气膜和通过与其它聚合物层进行层压而改进透气膜的韧性两者都是耗时而昂贵的额外步骤。因此需要提供透气性和耐用性两者的膜，而不需要填料和多层次压之一或两者。

发明概述

本发明涉及一种从软聚合物组分和硬聚合物组分的共混物形成的冷拉伸膜。软聚合物组分 (SPC) 是主要烯烃单体和少量烯烃单体的共聚物。主要烯烃单体是乙烯或丙烯并形成 SPC 的大部分。少量烯烃单体形成 SPC 的剩余部分和能够进行插入聚合的线性、支化、或含环 C₂-C₃₀ 烯烃，且不同于主要烯烃单体。

在一个实施方案中，SPC 的熔点大于 25°C 和在环境温度下的弯曲模量小于 100 MPa，在环境温度下硬聚合物组分 (HPC) 的弯曲模量大于 200 MPa。

在另一个实施方案中，SPC 的熔点大于 25°C 和在环境温度下的割线模量小于 350 MPa，在环境温度下硬聚合物组分 (HPC) 的割线模量大于 400 MPa。

SPC 和 HPC 可以作为共连续相共混，但优选 HPC 是在 SPC 连续相

中的分散相。

在低于最高的转变温度的温度下冷拉伸从 SPC 和 HPC 的共混物形成的初始膜，该最高转变温度是 HPC 的熔融温度或玻璃化转变温度。优选，拉伸温度也高于第一结晶熔化可以检测到的温度，和低于在 SPC 中最后结晶熔化可以检测到的最高温度。冷拉伸是单轴的或双轴的，采用足够的牵伸以生产厚度小于冷拉伸之前厚度的透气膜。

在一个实施方案中，在冷拉伸之后膜的拉伸模量优选小于或等于 375MPa。在另一个实施方案中，在冷拉伸之后膜的拉伸模量优选小于或等于 160MPa。在冷拉伸之后，相对于任何单独的共混物组分，优选的膜显示更大的水汽透过率(WVTR)，优选大于 100g-密耳/ m^2 -天。

优选实施方案的详细描述

本发明涉及一种从 SPC 和 HPC 的共混物形成的冷拉伸透气膜，两者如上所述。

软聚合物组分

在一个实施方案中，SPC 是包含主要烯烃单体和少量烯烃单体的单一共聚物。主要烯烃单体是乙烯或丙烯，和由于它是共聚物的主要组分，优选至少为 SPC 的 80 摩尔%，故称为“主要”。少量烯烃单体是能够进行插入聚合的线性、支化、或含环 C₂-C₃₀ 烯烃，及其结合物，且不同于主要烯烃单体。SPC 是半结晶的，它的熔点大于 25°C，优选大于 35°C，甚至更优选大于 50°C。

在一个实施方案中，根据本发明的优选半结晶 SPC 的弯曲模量小于 100MPa，更优选小于 90MPa，甚至更优选小于 80MPa。

在另一个实施方案中，根据本发明的优选半结晶 SPC 的割线模量小于 350MPa。

在一个优选的实施方案中，主要烯烃单体是乙烯。在此实施实施方案中，其中 SPC 是聚乙烯共聚物，优选的少量烯烃单体包括能够进行插入聚合的线性、支化、或含环 C₃-C₃₀ 烯烃，及其结合物。优选的少量烯烃单体是 C₃-C₂₀ 线性或支化的 α- 烯烃，更优选 C₃-C₈α- 烯烃，甚至

更优选丙烯、1-丁烯、1-己烯和1-辛烯。优选的支化 α -烯烃包括4-甲基-1-戊烯、3-甲基-1-戊烯、和3,5,5-三甲基-1-己烯。优选的含环烯烃单体包含至多30个碳原子，和包括但不限于环戊烯、乙烯基环己烷、乙烯基环己烯、降冰片烯和甲基降冰片烯。

优选的含芳族基团的单体包含至多30个碳原子。合适的含芳族基团单体包括至少一个芳族结构，优选一到三个，更优选苯基、茚基、芴基或萘基部分。含芳族基团的单体进一步包括至少一个可聚合双键，这样在聚合之后，芳族结构可以悬挂于聚合物主链上。

优选的含芳族基团单体包含至少一个悬挂于可聚合烯烃部分的芳族结构。可聚合烯烃部分可以是线性、支化、含环的、或这些结构的混合。当可聚合烯烃部分包含环状结构时，环状结构和芳族结构可分享0, 1或2个碳。可聚合烯烃部分和/或芳族基团的一个到所有氢原子也可被含1-4个碳原子的线性或支化烷基取代。特别优选的芳族单体包括苯乙烯、 α -甲基苯乙烯、乙烯基甲苯、乙烯基萘、烯丙基苯、和茚，特别是苯乙烯和烯丙基苯。

在一个实施方案中，聚乙烯共聚物是乙烯和至少一种 α -烯烃、最优选C₃-C₈线性或支化 α -烯烃的半结晶、热塑性、优选无规共聚物，它的熔点为50°C或更大，更优选60°C或更大，甚至更优选65°C或更大，最优选70°C或更大。优选，聚乙烯共聚物的熔点为125°C或更小，更优选120°C或更小。

典型地，平均乙烯含量为84摩尔%或更大，优选87摩尔%或更大，更优选89摩尔%或更大。优选，平均乙烯含量为99摩尔%或更小，更优选98摩尔%或更小。共聚物的剩余部分是能够进行插入聚合的一种或多种少量烯烃单体，更优选以上所述的一种或多种 α -烯烃和非必要地少量一种或多种二烯烃单体。

聚乙烯共聚物的密度，以g/cc计，优选为0.865或更大，更优选0.870或更大。在一个实施方案中，聚乙烯的最大密度是0.930或更小。在另一个实施方案中，聚乙烯共聚物的最大密度是0.915或更小，更优选为0.865-0.900，甚至更优选为0.870-0.890。

聚乙烯共聚物的重均分子量(M_w)典型地为 30,000 或更大，优选 50,000 或更大，甚至更优选 80,000 或更大。聚乙烯共聚物的 M_n 典型地为 500,000 或更小，更优选 300,000 或更小，甚至更优选 200,000 或更小。

典型地使用 Ziegler-Natta 或金属茂催化剂体系生产聚乙烯均聚物和共聚物。特别优选的聚乙烯共聚物采用金属茂催化剂生产和显示窄的分子量分布，表示重均分子量对数均分子量的比例会等于或小于 4，最典型地为 1.7-4.0，优选 1.8-2.8。

优选，采用金属茂催化剂生产的聚乙烯共聚物也显示窄的组成分布，表示分子到分子的分数共聚单体含量相似。这种情况可以通过由凝胶渗透色谱确定的数均或重均分子量(M_n 或 M_w)离散范围的傅里叶变换红外光谱分析(GPC-FTIR)而度量，和在受限制的情况下，也可以使用组成分布宽度指数或溶解度分布宽度指数以度量共聚单体分布。当采用 GPC-FTIR 测量时，优选的聚乙烯共聚物具有这样的共聚单体分布，使得包括 10wt% 或更多总洗脱共聚物的任何离散分子量范围的共聚单体含量在聚乙烯共聚物重均共聚单体含量的±30%之内，其中此平均值等于 100%，更优选在±20%之内，甚至更优选在±10%之内。在通过 SDBI 测量是合适的情况下，聚乙烯共聚物的 SDBI 优选小于约 35°C，一般为约 10°C-约 25°C，优选为约 15°C-约 20°C，和最优选为约 15°C-约 18°C。在 CDBI 测量是合适的情况下，聚乙烯共聚物的 CDBI 优选大于 40%，更优选大于 50%，甚至更优选大于 60%。如果它满足上述 GPC-FTIR, CDBI 或 SDBI 标准，聚乙烯共聚物具有窄的组成分布。

在特别优选的实施方案中，共聚物是单点催化的“聚乙烯”，优选是使用金属茂催化生产的。在此使用的“聚乙烯”表示 SPC，其中乙烯是主要烯烃单体。这样的聚乙烯可以从德克萨斯，休斯顿的 ExxonMobil Chemical Company 以商品名 ExactTM 或 ExceedTM 树脂购得。这些材料可以采用金属茂催化剂，在各种工艺(包括淤浆、溶液、高压和气相)中制备。采用金属茂催化剂体系制备各种聚乙烯材料的工艺是公知的。参见，例如，U.S. 专利 Nos. 5,017,714, 5,026,798, 5,055,438,

5,057,475、5,096,867、5,153,157、5,198,401、5,240,894、5,264,405、5,278,119、5,281,679、5,324,800、5,391,629、5,420,217、5,504,169、5,547,675、5,621,126、5,643,847 和 5,801,113, U.S. 专利申请系列 nos. 08/769,191、08/877,390、08/473,693、08/798,412 和 60/048,965, 和国际专利申请 nos. EPA277,004、W092/00333 和 W094/03506, 每个文献在此引入作为参考, 用于 U.S. 专利实践的目的。乙烯和环烯烃共聚物的生产描述在 U.S. 专利 Nos. 5,635,573 和 5,837,787, 和乙烯和同碳二取代单体如异丁烯的共聚物的生产描述在 U.S. 专利 No. 5,763,556 中, 所有这些文献在此引入作为参考, 用于 U.S. 专利实践的目的。

在另一个优选的实施方案中, 主要烯烃单体是丙烯。在此实施方案中, 优选的少量烯烃单体包括乙烯和线性或支化 C₄-C₃₀α-烯烃或其结合物。优选的线性α-烯烃包括乙烯或 C₄-C₈α-烯烃, 更优选乙烯、1-丁烯、1-己烯和 1-辛烯, 甚至更优选乙烯和 1-丁烯。优选的支化α-烯烃包括 4-甲基-1-戊烯、3-甲基-1-戊烯和 3,5,5-三甲基-1-己烯。

在聚丙烯共聚物中的低水平结晶度衍生于等规或间规聚丙烯序列, 优选等规聚丙烯序列, 它们是通过引入如上所述的少量烯烃单体作为共聚单体而获得的。以摩尔计, 优选的聚丙烯共聚物的平均丙烯含量为 49% 或更大, 更优选 59% 或更大, 甚至更优选 65% 或更大, 甚至更优选 72% 或更大, 最优选 78% 或更大。以摩尔计, 优选的聚丙烯共聚物的平均丙烯含量为约 97% 或更小。共聚物的剩余部分是如上所述的一种或多种线性或支化α-烯烃和非必要地少量一种或多种二烯烃单体。

半结晶聚丙烯共聚物的熔化热典型地为 5J/g 或更大, 优选 9J/g 或更大, 更优选 11J/g 或更大。半结晶聚丙烯共聚物的熔化热典型地为 90J/g 或更小, 优选 76J/g 或更小, 更优选 57J/g 或更小。聚丙烯共聚物的结晶度来源于可结晶的有规立构丙烯序列。

在另一个实施方案中, 聚丙烯共聚物 SPC 的结晶度以结晶度百分比表示。最高等级聚丙烯的热能量估计为 189J/g. 即, 100% 结晶度等

于 189J/g。因此，根据上述的能量水平，本发明优选具有最小聚丙烯结晶度为 3%或更大，更优选 5%或更大，甚至更优选 6%或更大，和最大聚丙烯结晶度为 48%或更小，更优选 30%或更小，甚至更优选 25%或更小。

聚丙烯共聚物优选具有单一的宽熔融转变。典型地聚丙烯共聚物的样品会显示与主峰相邻的次级熔融峰，将这些一起考虑为单熔点。这些峰的最高点考虑为熔点。聚丙烯共聚物的熔点优选为约 25°C-约 110°C，优选为 30°C-约 105°C，更优选为约 35°C-约 90°C。

聚丙烯共聚物的重均分子量可以为 10,000-5,000,000g/cc，优选 80,000-500,000，MWD(M_w/M_n)为 1.5-40.0，更优选为约 1.8-5 和最优选为 1.8-3。在另一个实施方案中，优选聚丙烯共聚物的门尼粘度 ML(1+4)@125°C 小于 100，更优选小于 75，甚至更优选小于 60，最优选小于 30。

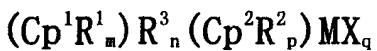
本发明的聚丙烯共聚物优选包括具有窄组成分布的无规可结晶共聚物。通过在溶剂中的热分级测量聚合物的分子间组成分布。典型的溶剂是饱和烃如己烷或庚烷。此热分级程序如下所述。典型地，大约 75wt%和更优选 85wt%的聚合物分离为一个或两个相邻的可溶级分，聚合物的剩余部分立即领先于或继续分级。这些级分的每一个具有组成(乙烯或其它 α -烯烃的 wt%含量)差值不大于聚丙烯共聚物的共聚单体(如乙烯或其它 α -烯烃)的平均 wt%含量的 20%(相对的)和更优选 10%(相对的)。如果满足上述的分级测试，聚丙烯共聚物具有窄的组成分布。

优选的聚丙烯共聚物中有规立构丙烯序列的长度和分布与基本无规统计共聚相一致。公知的是序列长度和分布和共聚反应竞聚率有关。关于基本无规，我们指的是对于这样的共聚物，反应竞聚率的乘积一般为 2 或更小。在立构嵌段结构中，PP 系列的平均长度大于具有相似组成的基本无规共聚物的平均长度。具有立构嵌段结构的现有技术聚合物的 PP 系列分布与这些嵌段结构相一致，而不是无规基本统计分布。聚合物的反应竞聚率和序列分布可以通过 C-13NMR 测量，它定位

涉及相邻丙烯残基的乙烯残基。为生产具有要求的无规度和窄组分分布的可结晶共聚物，需要使用单点催化剂。在一个实施方案中，在充分混合的、连续流动搅拌罐聚合反应器中使用单点催化剂，该反应器仅允许用于优选聚丙烯共聚物的基本所有聚合物链的单一聚合环境。

在手性金属茂催化剂与活化剂和非必要的清除剂存在的情况下，通过聚合丙烯和至少一种 C₂ 或 C₄-C₂₀α-烯烃，最优先乙烯和丙烯，制备本实施方案的优选聚丙烯共聚物。优选的手性金属茂是已知有利于以主要等规聚丙烯五单元组引入丙烯和以统计无规方式引入α-烯烃或其它烯烃单体的那些。术语“金属茂”和“金属茂催化剂前体”是在本领域已知的术语，它表示具有如下的化合物：IV, V, 或 VI 族过渡金属 M，和可以被取代的环戊二烯基(Cp)配体或各种配体，至少一种非环戊二烯基衍生的配体 X，和零个或一个含杂原子的配体 Y，配体配合到 M 上和数目相应于其价数。金属茂催化剂前体一般要求采用合适的助催化剂(称为活化剂)活化，以产生一般称为有机金属配合物的活性金属茂催化剂，它具有可配合、插入和聚合烯烃的空配位点。

优选的金属茂是环戊二烯基(Cp)配合物，它含有用作配体的两个 Cp 环体系。Cp 配体优选与金属形成弯曲的夹层配合物，和优选通过桥接基团锁定到刚性构型中。这些环戊二烯基配合物具有如下通式：

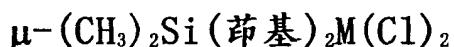


其中配体 (Cp¹R¹_m) 的 Cp¹ 和配体 (Cp²R²_p) 的 Cp² 优选相同。R¹ 和 R² 每个独立地是卤素或烃基、卤代二价碳基、包含至多 20 个碳原子的烃基取代的有机非金属或卤代二价碳基取代的有机非金属，m 优选是 1-5，p 优选是 1-5，和优选在与之相关联的环戊二烯基环的相邻碳原子上的两个 R¹ 和 / 或 R² 取代基可以结合在一起以形成 4-20 个碳原子的环，R³ 是桥接基团，n 是两个配体之间直接链中的原子数和优选为 1-8，最优先 1-3，M 是价数为 3-6 的过渡金属，优选来自元素周期表的 IV, V, 或 VI 族和优选处于它的最高氧化态，每个 X 是非环戊二烯基配体和独立地是烃基、氧烃基、卤代二价碳基、烃基取代的有机非金属、包含至多 20 个碳原子的氧烃基取代的有机非金属或卤代二价碳基取代的有机非

金属, q 等于 M-2 的价数。

用于本发明上述双环戊二烯基金属茂的许多例子描述在 U.S. 专利 5,324,800、5,198,401、5,278,119、5,387,568、5,120,867、5,017,714、4,871,705、4,542,199、4,752,597、5,132,262、5,391,629、5,243,001、5,278,264、5,296,434 和 5,304,614, 所有这些专利在此引入作为参考, 为了 U.S. 专利实践的目的。

用于本发明上述族 I 中类型的优选双环戊二烯基金属茂的示例性、但非限制性例子是如下物质的外消旋异构体:



其中 M 选自 Zr、Hf 或 Ti.

用于本发明的优选聚丙烯共聚物以“第二聚合物组分(SPC)”详细描述在如下文献中: 在先未决的 U.S. 申请 USSN 60/133,966, 提交日 1999 年 5 月 13 日, USSN 60/342,854, 提交日 1999 年 6 月 29 日, 和 USSN 08/910,001, 提交日 1997 年 8 月 12 日(现公开为 WO 99/07788), 和以“丙烯烯烃共聚物”进一步详细描述在 USSN 90/346,460 中, 提交日 1999 年 7 月 1 日, 所有这些专利在此引入作为参考, 为了 U.S. 专利实践的目的。

除一种或多种选择的共聚单体(即, 少量烯烃单体), 如, 但不限干, 乙烯、丙烯、和含 4-8 个碳原子的 α -烯烃和苯乙烯以外, 如上所述的聚乙烯和聚丙烯共聚物可非必要地包含长支链。这些物质可以非必要地使用一种或多种 α, ω 二烯烃产生。或者, 软聚合物组分可包含少量的至少一种二烯烃, 和更优选至少一种二烯烃是非共轭的, 以协助硫化和其它化学改性。二烯烃的量优选不大于约 10wt%, 更优选不大于约 5wt%。二烯烃可选自用于乙烯丙烯橡胶硫化的那些, 和优选是

亚乙基降冰片烯、乙烯基降冰片烯、二环戊二烯、和 1,4-己二烯(购自 DuPont Chemicals)。

在另一个实施方案中，SPC 可以是离散聚合物的共混物。合适的共混物可以是两种或多种聚乙烯共聚物(如上所述)的共混物、两种或多种聚丙烯共聚物(如上所述)的共混物、或至少一种每种这样的聚乙烯共聚物和聚丙烯共聚物的共混物，其中 SPC 共混物的每种组分可单独用作 SPC。

在还有的另一个实施方案中，与醋酸乙烯酯(EVA)和/或丙烯酸甲酯(EMA)的乙烯共聚物可用作单独的SPC或在共混的SPC中的共混物组分。

硬聚合物组分

在一个实施方案中，优选的硬聚合物组分是聚苯乙烯均聚物、共聚物、或其结合物。硬聚合物组分的弯曲模量优选大于 200MPa，更优选大于 400MPa，甚至更优选大于 800MPa。

在另一个实施方案中，优选的硬聚合物组分是聚苯乙烯均聚物、共聚物、或其结合物。硬聚合物组分的割线模量优选大于 400MPa，更优选大于 600MPa，甚至更优选大于 800MPa。

聚苯乙烯均聚物或共聚物典型地由苯乙烯和非必要地一种或多种共聚单体的加成聚合形成。用作根据本发明硬聚合物组分的优选聚苯乙烯聚合物中的苯乙烯应当至少是 50 摩尔%，更优选大于 70 摩尔%，甚至更优选大于 85 摩尔%。在此可以使用苯乙烯和其它单体的任何共聚物，其它单体含有乙烯基或其它可聚合不饱和部分。优选的共聚单体包括，但不限于，对-甲基苯乙烯、丙烯腈、甲基丙烯酸甲酯、丙烯酸乙酯、乙烯基甲苯、丁二烯和 C₂-C₂₀α-烯烃，特别是乙烯。

在另一个实施方案中，HPC 可以是两种或多种聚苯乙烯聚合物(如上所述)的共混物，其中 HPC 共混物的每种组分可单独用作 HPC。

在另一个实施方案中，HPC 是选自聚乙丙烯均聚物或乙烯基共聚物的一种或多种聚合物，其中均聚物或共聚物的密度为 0.93 或更大。这样的均聚物和共聚物是公知的和特别用于与先前所述丙烯基 SPC 的共混

物，和它的割线模量大于 400MPa，更优选大于 600MPa，甚至更优选大于 800MPa.

在还有的另一个实施方案中，HPC 选自，但不限于以下的一种或多种：聚甲基丙烯酸甲酯、聚对苯二甲酸乙二醇酯、聚酰胺、聚(乙烯基环己烷)、等规聚(4-甲基 1-戊烯)、聚(乙烯基吡咯烷酮)、等规聚丙烯、间规聚丙烯、和聚(2-乙烯基吡啶)。

聚合物共混物

关于生产共混物的物理工艺，应当发生充分的混合以保证在转变成膜之前，产生均匀的共混物。由于形成膜的挤出工艺包括原材料的再熔融和混合，混合方法包括粒料的简单固态共混物或原料聚合物颗粒的造粒的熔融态共混物、颗粒与粒料的熔融态共混物、或两种组分粒料的熔融态共混物。然而，在压缩模塑的工艺中，熔体组分的混合有限，和造粒的熔体共混物会优于组分粒料和/或颗粒的简单固态共混物。本领域技术人员可以确定用于聚合物共混的合适条件，以达到组成成分的充分混合的需要和工艺经济要求之间的平衡。优选，在两种组分的较高转变温度之上，通过组分的熔融混合而制备共混物。

根据给定用途所需的形态选择共混物组分。在从共混物形成的膜中，SPC 可以是和 HPC 共连续的，然而，优选是在连续 SPC 相中的分散 HPC 相。根据 SPC 和 HPC 的不混溶性或不相容性选择组分(参见 D. R. Paul, S. Newman, *聚合物共混物*, Academic Press 纽约 1978)。这样保证在单轴或双轴伸长的情况下可以分离弱界面。本领域技术人员可以根据组分的粘度比例，选择两种组分的体积分数以生产在连续 SPC 基体中的分散 HPC 形态(参见 S. Wu, *聚合物工程和科学*, 27 卷, 335 页, 1987)。由于在伸长情况下不是每一个不混合共混物体系在界面处失败，故不混溶组分的选择对于产生界面分离是关键的。

优选，与 SPC 共混的 HPC 数量为约 10-70wt%，更优选 15-60wt%，甚至更优选 20-50wt%，基于两种聚合物组分的总重量。在冷拉伸之前，膜的拉伸模量优选小于 400MPa，更优选小于 300MPa。

优选的共混物没有或基本没有相容的聚合物组成，但这样的共混

物可包含典型量的通常在膜共混物中使用的其它添加剂。

膜生产

可以通过本领域公知的方法，如压缩模塑，将聚合物的 SPC/HPC 共混物形成膜或多层膜的层。或者，可以在两种组分的转变温度之上，在熔融状态下，将聚合物通过平模头挤出和然后冷却。或者，可以在两种组分的转变温度之上，在熔融状态下，将聚合物通过环形模头挤出和然后吹塑和冷却以形成管状膜。可以将管状膜轴向切开和伸展以形成平面膜。本发明的膜是冷拉伸的，或单轴或双轴塑性形变的(即，在横向和机器方向基本相等)。

对于本发明的目的，“冷拉伸”表示在预选的温度下，将膜伸长足够的量以在不相容或不混溶的 HPC 和 SPC 相之间的界面处产生分离。拉伸尺寸和拉伸温度的最优结合会根据具体的 HPC 和 SPC 及它们在共混物中的相对量而变化，但一般遵守如下所述标准。

优选的拉伸温度依赖于共混物的组分。首先，拉伸温度优选低于 HPC 的最高转变温度。根据 HPC 的组成，最高转变温度是玻璃化转变温度(T_g)或结晶熔融温度(T_m)，如果材料具有 T_m 。对于聚苯乙烯， T_g 是最低的转变和对于聚苯乙烯均聚物，在公开文献中记录为约 100°C- 约 105°C。其次，拉伸温度大于结晶熔融可首先被 DSC 检测到的温度。对于聚乙烯和聚苯乙烯 SPC's，如上所述，结晶熔融的最低温度大于 25°C，和可能大于 30°C。

对于单一聚合物的 SPC，最优选的拉伸温度在结晶熔融可首先被检测到的温度和结晶熔融基本完全或不再检测到的温度之间。在一个实施方案中，在拉伸之前，允许膜达到平衡温度，和拉伸温度为 $T_m-20^{\circ}\text{C}$ 到 $T_m+10^{\circ}\text{C}$ ，更优选为 $T_m-10^{\circ}\text{C}$ 到 $T_m+5^{\circ}\text{C}$ ，其中 T_m 是 SPC 的结晶熔融峰温度。在另一个实施方案中，在拉伸之前，允许膜达到平衡温度，和拉伸温度为 $T_m-50^{\circ}\text{C}$ 到 $T_m+10^{\circ}\text{C}$ 。

对于从两种或多种聚合物的共混物形成的 SPC，由于聚合物共混物可具有多个熔融峰，此温度范围会变宽。在这样的 SPC 共混物情况下，转变温度上限会控制拉伸温度上限。例如，当采用单一聚合物 SPC 时，

在拉伸之前，允许膜达到平衡温度。在此情况下，优选的拉伸温度为 $T_{m1}-20^{\circ}\text{C}$ 到 $T_{m2}+10^{\circ}\text{C}$ ，更优选为 $T_{m1}-10^{\circ}\text{C}$ 到 $T_{m2}+5^{\circ}\text{C}$ ，其中 T_{m1} 是共混 SPC 的最低结晶熔融峰温度和 T_{m2} 是共混 SPC 的最高结晶熔融峰温度。

优选的双轴拉伸尺寸为约 200% x 200% 到约 850% x 850%，更优选约 300% x 300% 到约 800% x 800%，甚至更优选约 400% x 400% 到约 700% x 700%。对于 200% x 200% 拉伸的假想实施例表示 10cm x 10cm 的膜样品会被伸长到公称的 20cm x 20cm。最小伸长或拉伸通过膜从半透明到白色的颜色可见变化而识别。不限制本发明的范围，相信膜的变白是由膜中空隙对光的散射而产生的，该空隙由在不相容 HPC 和 SPC 相之间界面处的分离引起。这些空隙也结合以形成通过膜厚度的迂回路径，因此使膜变成半渗透的，或选择性渗透的。最大伸长可以在上述极限之前在从一些非最优共混物的膜中达到，和/或在非最优拉伸温度下，在更小的牵伸比下拉伸。

在伸长力的释放之后，允许膜回缩。SPC/HPC 共混物、伸长尺寸、和伸长温度的优选结合，可导致回缩到永久伸长形变的膜，相对于伸长之前的膜，形变为约 150% x 150% 到约 850% x 850%，更优选约 250% x 250% 到约 800% x 800%，甚至更优选约 350% x 350% 到约 700% x 700%。
最终膜性能

在一个实施方案中，在冷拉伸之后，膜的拉伸模量优选小于 160MPa，更优选小于 100MPa，甚至更优选小于 80MPa。

在另一个实施方案中，在冷拉伸之后，膜的拉伸模量优选小于 375MPa，更优选小于 250MPa，甚至更优选小于 200MPa。

与根据每种膜共混物组分 WVTR 的重量平均值所期望的相比，根据本发明的膜显示更高的水汽透过率(WVTR)。根据本发明的优选膜显示的 WVTR 至少为 100gm-密耳/ $\text{m}^2\text{-天}$ ，更优选至少 200gm-密耳/ $\text{m}^2\text{-天}$ ，甚至更优选至少 300gm-密耳/ $\text{m}^2\text{-天}$ ，甚至优选至少 500gm-密耳/ $\text{m}^2\text{-天}$ ，最优选至少 1000gm-密耳/ $\text{m}^2\text{-天}$ 。

在本发明的另一个实施方案中，相对于拉伸之前的模糊半透明膜，透气膜也是基本均匀的白色。

实施例

测试方法

熔点(T_m)、玻璃化转变温度(T_g)、熔化热(ΔH_f)、多个熔融峰，和与结晶熔融或结晶检测有关的任何测量可由差示扫描量热法(DSC)测量或从通常可接受的出版物获得，如在聚合物体系的原理，Rodriguez，第二版，McGraw Hill Chemical Engineering Series, 38 页，表 3-1 中所示的典型转变温度。通过 ASTM D-3417 的改进版进行 DSC。优选，将约 6mg-约 10mg 在大约 200°C-230°C 下压挤的优选聚合物片材，采用冲压模除去和在室温下老化至少 24 小时。在此期间结束时，将样品放入差示扫描量热计中和冷却到约 -50°C 到 -70°C。将样品以约 10-20°C/分钟加热，以达到约 200°C-约 220°C 的最终温度。将热输出记录为样品熔融峰下的面积，样品的最大峰温度典型地在约 30°C-约 150°C，和发生在约 0°C-约 180°C 的温度之间。热输出以焦耳测量为熔化热的测量值。熔点记录为在样品熔融温度范围内的最大热吸收温度。

拉伸模量由 ASTM 方法 D-1708 测量。

弯曲模量由 ASTM 方法 D-790 测量。

割线模量由 ASTM 方法 D-882 测量。

门尼粘度由 ASTM 方法 D-1646 测量。

熔融指数(MI)由 ASTM 方法 D-1238(E) 测量。

熔体流动速率(MFR)由 ASTM 方法 D-1238(L) 测量。

通过凝胶渗透色谱在 Waters 150 凝胶渗透色谱检测器和 Chromatic KMX-6 在线性光散射光度计上，测量重均分子量和数均分子量(M_w 和 M_n)。在 135°C 下，采用 1, 2, 4-三氯苯作为流动相使用系统。使用 Showdex(购自 Showa Denko America, Inc.) 聚苯乙烯凝胶柱 802, 803, 804, 和 805。此技术讨论在“聚合物和相关材料的液相色谱 III”编辑 J. Cazes, Marcel Dekker, 1981, 207 页。不采用柱扩展的修正。从洗脱次数计算 M_w/M_n 。使用市售 Beckman/CIS LALLS 软件结合标准凝胶渗透包进行数字分析。

可以通过傅里叶变换红外光谱(FTIR)，结合受 GPC 控制的样品，

测量离散分子量范围的共聚单体含量。一种这样的方法描述在 Wheeler 和 Willis, 应用光谱, 1993, 47 卷, 1128–1130 页。不同但相似的方法对于此目的起同等的功能和对本领域技术人员是公知的。

可以通过碳 13 核磁共振(C-13 NMR)测量 SPC 的共聚单体含量和序列分布, 这样的方法对本领域技术人员是公知的。

根据 ASTM E-96-99(E) 测试水汽透过率(WVTR), 区别在于将温度从 38°C 变化到 30°C 和将相对湿度从 90% 变化到 100%。WVTR 测试的另一种来源是 PDL 塑料和弹性体的渗透性和其它膜性能, PDL 手册系列, 1995。

组成分布宽度指数(CDBI), 定义为共聚单体含量为中值总摩尔共聚单体含量的 50% 之内(即在每侧为 50%) 的共聚物分子的重量百分数。CDBI 测量可以采用升温洗脱分级(TREF)进行, 如在本领域公知的那样。该技术由 Wild 等描述在聚合物科学杂志, 聚合物物理编辑, 20 卷, 441 页(1982), 和描述在 1993 年 2 月 18 日公开的 PCT 专利申请 WO 93/03093 中。

溶解度分布宽度指数(SDBI)是测量共聚单体在含有变化分子量和 MWD 的组分的共聚物中的分布的措施, 如在 U.S. 专利 No. 5,008,204 和 PCT 公开的申请 WO 93/03093 中的那样。

在上述测试程序中参考的所有公开文献和规范在此全文引入作为参考, 用于 U.S. 专利实践的目的。

样品制备和测试

采用如下共混物组分进行试验。

SPC1 是聚丙烯共聚物, 包含作为共聚单体的 12wt% 乙烯, 剩余部分是丙烯, 门尼粘度 ML(1+4)@125°C 为 13–14。使用已知有利于统计无规引入乙烯共聚单体和丙烯加成以生产间规构型的手性金属茂催化剂, 生产共聚物。共聚物是热塑性弹性体和 T_g 为约 65°C, 该值衍生自由于等规聚丙烯五单元组的结晶度。此共聚物根据以下文献的描述生产: 在先未决的 U.S. 申请 USSN 60/133,966, 提交日 1999 年 5 月 13 日, USSN 60/342,854, 提交日 1999 年 6 月 29 日, 和以“丙烯烯烃共

聚物”进一步详细描述在 USSN 09/346, 460 中，提交日 1999 年 7 月 1 日。

SPC2 包含 14wt% 乙烯的聚丙烯共聚物。该共聚物使用如上所述用于 SPC1 的手性金属茂催化剂生产。共聚物是热塑性弹性体和 T_g 为约 50°C，该值衍生自由于等规聚丙烯五单元组的结晶度。

SPC3 是由德克萨斯，休斯顿的 ExxonMobil Chemical Company 以 ExactTM4033 聚合物销售的聚乙烯共聚物。此共聚物的密度为 0.880g/cm³, MI 大约为 0.8g/10min., T_g 约为 60°C。

SPC4 是由德克萨斯，休斯顿的 ExxonMobil Chemical Company 以 ExactTM4011 聚合物销售的聚乙烯共聚物。此共聚物的密度为 0.887g/cm³, MI 为 2.2 和熔融温度大约为 68°C。

HPC1 是 MI 为 7.5g/10min. 的聚苯乙烯均聚物，购自威斯康星，密尔沃基的 Aldrich Chemical Company.

HPC2 是由德克萨斯，休斯顿的 ExxonMobil Chemical Company 销售的 HD7755 聚乙烯聚合物。此聚合物的密度为 0.95g/cm³, MI 大约为 0.055, T_g 约为 130°C.

HPC3 是由德克萨斯，休斯顿的 ExxonMobil Chemical Company 销售的 HD6705 聚乙烯聚合物。此聚合物的密度为 0.9525g/cm³, MI 大约为 19, T_g 约为 127°C.

HPC4 是由德克萨斯，休斯顿的 ExxonMobil Chemical Company 销售的聚乙烯聚合物。此聚合物的密度为 0.9525g/cm³, MI 大约为 7, T_g 约为 129°C.

A1 是购自北卡罗来纳，Greensboro, Ciba-Geigy Corp. 的抗氧剂 IrganoxTMIR 1076.

将选自如上所列的软聚合物和硬聚合物以如表 1-6 中所示的重量比共混，和成形为压挤膜用于进一步的测试和评价。对于相似尺寸的混合机，每种共混物部分是大约 40 克。在 Brabender 混合机中，在 190°C - 200°C 下，将每种共混物混合 5 分钟，混合头速度为约 60rpm. 然后使用 Carver 压力机，将每种共混物压挤成约 10cm x 10cm x 254

微米厚的膜。在接触压力下，首先将共混的聚合物部分放置在压力机上一段时间，然后在负荷下保持固定的时间，和最后在不同的负荷下冷却一段时间。混合和压挤工艺的具体时间、压力和温度见表 1-6。

在 T M Long 伸长机器上进行伸长之前，在环境条件(23℃和大气压)下，将在表 1-6 中制备的所有膜老化至少 2 周。在伸长或拉伸之前，从原始膜切割尺寸大约为 5cm x 5cm 的样品。膜变白的观察用作指示空隙形成，和进而指示透气性。拉伸尺寸、条件和时间和拉伸膜的操作性能也见表 1-6。

表 1-膜制备和测试

实施例	1	2	3	4	5
SPC1(wt. %)	-	-	-	-	-
SPC2(wt. %)	-	-	-	-	-
SPC3(wt. %)	80	75	70	70	70
HPC1(wt. %)	20	25	30	30	30
HPC2(wt. %)	-	-	-	-	-
HPC3(wt. %)	-	-	-	-	-
A1(wt. %)	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05
混合温度(℃)	190	190	190	190	190
混合时间(min.)	5	5	5	5	5
压挤温度(℃)	180	180	180	180	180
压力机中时间@接触压力(min.)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
压力机中时间@负荷(min. @lbs.)	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000
冷硬板上时间@负荷(min. @lbs.)	2@5000	2@5000	2@5000	2@5000	<u>2@5000</u>
预热温度, F(℃)	130(54)	130(54)	130(54)	120(49)	140(60)
握紧压力(psi)	450	450	450	450	450
伸长速率(in./sec)	1	1	1	1	1
预热时间(sec)	15	15	15	15	15
预伸长时间(sec)	5	5	5	5	5
在MD和TM两者上的伸长(%)	600	650	650	650	650
变白	是	是	是	是	是
弹性	是	是	是	是	是
WVTR(gm-密耳/m ² -天)	57	258	472	370	2063

备注：所有的 wt. % 基于是 100% 的 SPC+HPC

SPC3 具有预测的约 $47 \text{ gm-密耳}/\text{m}^2\text{-天}$ 的 WVTR。HPC1 的渗透性显然比 SPC3 差。因此，预期 SPC3 和 HPC1 的任何共混物具有比单独 SPC3 更低的 WVTR。相反，表 1 中实施例 1-5 显示所有五种共混物都具有比单独 SPC3 更大的 WVTR。

实施例 1-3 显示 WVTR 随共混物中 HPC 的重量分数而增加。然而，根据组分的粘度比例，应当限制最大的 HPC 含量，以保持 HPC 在分散相中。

实施例 3-5 显示 WVTR 随着伸长操作进行的温度而增加。然而，由于连续 SPC 组分的软化和/或熔融，应当限制最大的拉伸温度以防止膜的撕裂。此温度会根据 SPC 和 HPC 共混物组分的特定选择和它们在共混物中的相对含量而变化。

表 2-膜制备和测试

实施例	6	7	8	9	10	11
SPC1(wt. %)	80	75	70	60	50	40
SPC2(wt. %)	-	-	-	-	-	-
SPC3(wt. %)	-	-	-	-	-	-
HPC1(wt. %)	20	25	-	-	-	-
HPC2(wt. %)	-	-	30	40	50	60
HPC3(wt. %)	-	-	-	-	-	-
A1(wt. %)	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05
混合温度(℃)	190	190	190	190	190	190
混合时间(min.)	5	5	5	5	5	5
压挤温度(℃)	180	180	180	180	180	180
压力机中时间@接触压力(min.)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
压力机中时间@负荷(min. @1bs.)	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000
冷硬板上时间@负荷(min. @1bs.)	2@5000	2@5000	2@5000	2@5000	2@5000	2@5000
预热温度, F (℃)	140 (60)	150 (66)	150 (66)	150 (66)	150 (66)	165 (74)
握紧压力(psi)	300	300	300	300	300	300
伸长速率(in./sec)	1	1	1	1	1	1
预热时间(sec)	15	15	15	15	15	15
预伸长时间(sec)	5	5	5	5	5	5
在 MD 和 TM 两者上的伸长(%)	500	600	500	500	550	550
变白	是	是	是	是	是	是
弹性	是	是	是	是	是	是
WVTR(gm-密耳/ $\text{m}^2\text{-天}$)	436	3756	98	55	27	1275

备注：所有的 wt. % 基于是 100% 的 SPC+HPC

SPC1 具有预测的约 $65 \text{gm-密耳}/\text{m}^2\text{-天}$ 的 WVTR。HPC1 和 HPC2 每种比 SPC1 渗透性基本更小。因此，预期 SPC3 与 HPC1 或 HPC2 的任何共混物具有比单独 SPC1 更低的 WVTR。

实施例 6-7 显示 WVTR 随共混物中 HPC 的重量分数而增加。然而，再次，根据组分的粘度比例，应当限制最大的 HPC 含量，以保持 HPC 在分散相中。

实施例 8-11 显示 WVTR 最后随共混物中 HPC 的重量分数而增加。然而，当 HPC 含量增加时，这些实施例显示 WVTR 的初始降低。不希望限制本发明的范围或受任何理论的约束，相信这是由于不希望的共混物形态，该形态是由于 HPC 相对于 SPC 的高粘度。因此，包含具有相对于 SPC 更高粘度的 HPC (在熔融相中，在通常温度下) 的共混物应当具有在 HPC/SPC 共混物中的优选 HPC 含量范围，该含量比具有较低相对粘度的 HPC 的优选 HPC 含量更高。

表 3-膜制备和测试

实施例	12	13	14	15	16
SPC1(wt. %)	-	-	-	-	-
SPC2(wt. %)	70	70	-	-	-
SPC3(wt. %)	-	-	70	80	60
HPC1(wt. %)	-	-	30	20	40
HPC2(wt. %)	-	30	-	-	-
HPC3(wt. %)	30	-	-	-	-
A1(wt. %)	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05
混合温度(℃)	190	190	190	190	190
混合时间(min.)	5	5	5	5	5
压挤温度(℃)	180	180	180	180	180
压力机中时间 @ 接触压力 (min.)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
压力机中时间 @ 负荷 (min. @1bs.)	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000	1.5@1500 然后 3@15000
冷硬板上时间 @ 负荷 (min. @1bs.)	2@5000	2@5000	2@5000	2@5000	2@5000
预热温度, F(℃)	100(38)	100(38)	120(49)	120(49)	200(93)
握紧压力(psi)	400	300	400	400	400
伸长速率(in. /sec)	1	1	1	1	1
预热时间(sec)	15	15	20	20	20
预伸长时间(sec)	5	5	5	5	5
在 MD 和 TM 两者上的伸长(%)	650	550	600	600	400
变白	是	是	是	是	是
弹性	是	是	是	是	是
WVTR(gm-密耳/ $\text{m}^2\text{-天}$)	160	73	>200	>200	>200

备注：所有的 wt.% 基于是 100% 的 SPC+HPC

SPC2 和 SPC3 分别具有预测的 $65 \text{ gm-密耳}/\text{m}^2\text{-天}$ 和 $47 \text{ gm-密耳}/\text{m}^2\text{-天}$ 的 WVTR。HPC1, HPC2 和 HPC3 每种的渗透性比 SPC2 或 SPC3 基本较小。因此，预期 SPC2 或 SPC3 与 HPC1, HPC2 或 HPC3 的任何共混物具有比单独 SPC 更低的 WVTR。相反，表 3 中实施例 12-16 显示所有五种共混物都具有比单独 SPC 更大的 WVTR。

实施例 12-13 进一步显示当 HPC 的相对(对于 SPC)粘度增加时，WVTR 降低，如在实施例 8-11 中讨论的那样。

实施例 14-16 显示 WVTR 随共混物中 HPC 的重量分数而增加。然而，根据组分的粘度比例，应当限制最大的 HPC 含量，以保持 HPC 在分散相中，如在实施例 1-3 中讨论的那样。

表 4-膜制备和测试

实施例	17	18	19	20	21	22
SPC	SPC1	SPC1	SPC2	SPC2	SPC1	SPC2
HPC	HPC2	HPC2	HPC3	HPC3	HPC2	HPC2
重量分数	60:40	60:40	70:30	70:30	70:30	70:30
伸长温度 F (℃)	95(35)	145(63)	100(38)	150(66)	100(38)	100(38)
最大拉伸(%)	-	400	600	150	300	550
可伸长性	差	好	好	差	差	好
外观	-	白色	白色	白色	白色	白色

基本如在表 1 描述的那样，制备实施例 17-22 和在 T M Long 机器上伸长。在这些实施例中伸长温度的变化显示，在低温下，SPC1 的可伸长性较差，几乎立即发生膜撕裂，但对于 SPC2 是良好的。SPC1 具有大约 65°C 的 T_m 。SPC2 具有大约 50°C 的 T_m 。

实施例 17 和 21，相对于实施例 18，显示显著低于 SPC 熔融温度的伸长温度产生差的可伸长性。实施例 20，相对于实施例 19 和 22，显示显著高于 SPC 熔融温度的伸长温度产生差的可伸长性。

表 5-膜制备和测试

实施例	23	24	25
SPC	SPC4	SPC4	SPC4
HPC	HPC2	HPC2	HPC2
重量分数	70:30	60:40	50:50
伸长温度 F (℃)	145(63)	145(63)	145(63)
最大拉伸	550	550	550
可伸长性	好	好	好
外观	模糊	模糊	模糊

基本如在表 1 描述的那样，制备实施例 23-25 和在 T M Long 机器上伸长。实施例 23-25 是不混溶的共混物体系，相对于实施例 1-22，它具有更低的 $\chi_{SPC/HPC}$ 相互作用参数。在导致良好可伸长膜的拉伸条件下，对于任何共混物没有观察到变白现象。这说明没有空隙形成或较差的空隙形成，和因此较差的透气性。

表 6-膜制备和测试

实施例	26	27
SPC	SPC1	SPC1
HPC	HPC4	HPC2
体积分数	70:30	70:30
伸长温度 F (℃)	150(66)	150(66)
最大拉伸	500	500
可伸长性	好	好
外观	模糊	白色

包括实施例 26 和 27 用于完整说明，但相信实施例 26 在实验程序或这样实验的记录中有误差。

因此，本发明的膜具有高的水汽透过率，它赋予许多种功能，包括水汽渗透性、化学品气和/或液体不渗透性。此外，这样的膜可以连接到支撑层上以形成层压材料。

不限制本发明的范围，相信本发明的功能性涉及一种聚合物与另

一种聚合物的平衡界面混合深度，它可以从两种聚合物 A 和 B 的 Flory-Huggins χ_{AB} 参数计算。 (E. Helfand, *Accounts of Chemical Research* 8, 295 (1975))。已经列出几种聚合物结合物的渗透深度。 (E. Helfand 和 A. M. Sapse, *J. Chem. Phys.* 62 (4), 1327 (1975))。一般情况下，界面厚度是相容性的量度，或在本发明情况下，是不相容性的量度。在此不相容性原理下生产透气膜的其它优选 SPC/HPC 共混物包括：上述聚丙烯共聚物 SPC 和作为 HPC 的聚(乙烯基吡咯烷酮)；上述聚丙烯共聚物 SPC 和作为 HPC 的聚(2-乙烯基吡啶)；上述聚乙烯共聚物 SPC 和作为 HPC 的聚(乙烯基吡咯烷酮)；上述聚乙烯共聚物 SPC 和作为 HPC 的聚(2-乙烯基吡啶)；上述聚乙烯共聚物 SPC 和作为 HPC 的等规聚丙烯；EVA SPC 和聚(4-甲基戊烯-1)HPC；EVA SPC 和聚苯乙烯 HPC；EVA SPC 和聚(甲基丙烯酸甲酯)(PMMA)HPC、EMA SPC 和聚(4-甲基戊烯-1)HPC；EMA SPC 和聚苯乙烯 HPC；EMA SPC 和 PMMA HPC。

事实上，应当理解对于上述实施方案，可以进行宽范围的变化和改进。因此希望上述描述用于说明本发明而不是限制本发明，和如下的权利要求，包括所有的同等物，确定本发明。例如，本领域技术人员熟悉典型地用于这样膜的添加剂，添加剂是例如、但不限于染料、颜料、填料、蜡、增塑剂、抗氧剂、热稳定剂、光稳定剂、防粘连剂、加工助剂、及其结合物，和进一步包括填料。尽管已知在透气膜的生产中使用填料，然而，本发明的膜是透气的，而不需要这样的填料。然而，通过将填料加入到本发明的 SPC/HPC 共混物中，可以优化用于具体用途的膜的加工性能和透气性。

对于某些用途，可以将本发明的膜暴露在电晕放电或等离子体(氧、氟、氮等)下。对于其它用途，可以采用接枝剂或偶合剂对膜表面进行化学改性或化学氧化以促进键合和/或粘合性能，或改变、增加或减少液体或气体的通量。