实际注塑成型工艺在 MOLDFLOW 中的设定方法

常听到做 MOLDFLOW 的同行提到 MOLDFLOW 分析成型工艺与实际注塑成型不符,不知怎样在 MOLDFLOW 中设定实际成型工艺,进而无法与实际生产进行比较。做过注塑成型的朋友都知道,一个产品的质量好坏跟工艺设定有很大关系,所以用 MOLDFLOW 分析时,分析结果的准确性跟工艺的设定也有很大关系。本人从使用 MOLDFLOW 的经验总结一下,帮助大家对工艺设定有更清楚的了解。

目前大多数注塑成型机器注塑阶段控制方式主要有 1、注射时间-注射速度 2、螺杆位置-注射速度,而第二种方式用得最多,对于大型制品来说经常采用多段速度来控制以获得更好的质量。不论哪种方式,其注射的速度都是由注塑机的性能决定的,因此必须要对注塑机的性能有所了解,下面以图例对注塑机的工作原理及注塑工艺做简单介绍。

1. 注塑机的简明结构

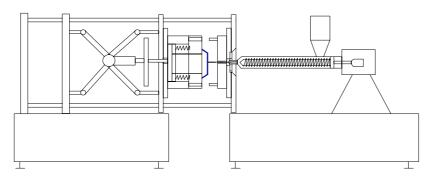
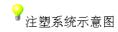


图 1 (注塑成型机示意图)



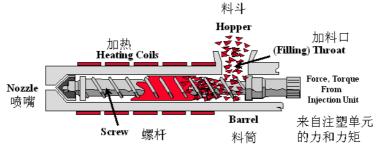
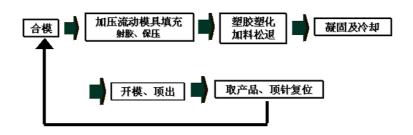


图 2 (注塑系统示意图)

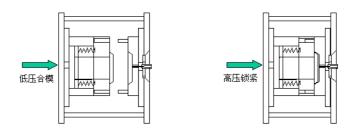
2. 注塑成型工艺

注塑成型流程



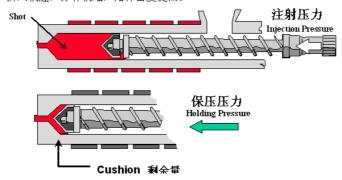
1.合模

模具动模侧在注塑机开合模系统作用下向前移动与固定侧合拢,合模系统 产生高压使模具锁紧



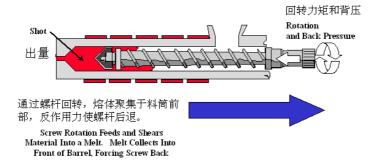
2.射胶、保压

在液压缸或机械力作用下,推动螺杆前进使熔体通过喷嘴注入模具,当模具 充满后流动速度减慢,螺杆对塑胶料继续保持一定的压力,使得塑胶被继续 挤入模腔,弥补收缩,熔体密度提高。



3.塑胶塑化加料松退

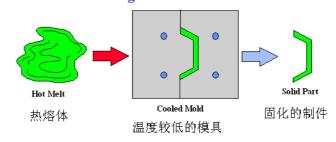
螺杆在料管内旋转,将从料斗來的塑胶卷入,并逐步将其压实,排气,塑化, 融化塑胶不断由螺杆推向前端,并逐渐积存在顶端和喷嘴之间,而螺杆本身受 熔体的压力而缓慢后移,當积存熔体达到一次注塑量时,螺杆停止移动。



4.冷却

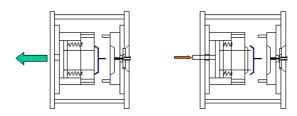
当保压结束后,产品在模腔内冷却收缩凝固成型为产品。

制件冷却和固化 Part Cooling and Solidification



5.开模顶出

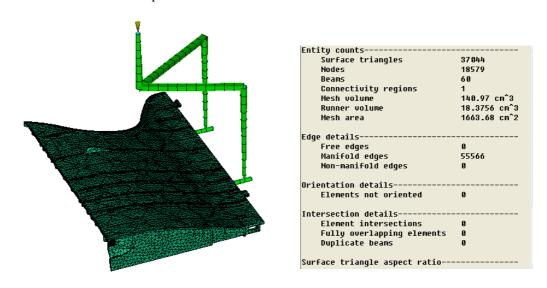
当产品冷却结束后,模具动模侧在注塑机开合模系统作用下向后移动,模具 打开,顶出系统产生动作,通过顶针将产品顶出。



6.取产品、顶针复位

当产品被项出后,就可以通过机械手(人工)将产品取走,项针在模具弹簧作用下复位,以进行下一个周期的生产。

接下来用我本人做的一个案例来介绍的是怎样在 MOLDFLOW 中设定注塑工艺参数(螺杆位置-注射速度即 stroke vs % maximun ram speed).

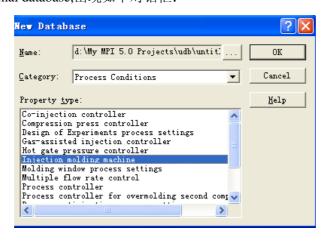


产品模型和网格统计,分析材料选的是 pc+abs (GE C6600)

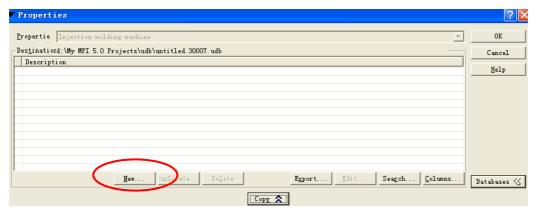
1. 注塑机选择或定义

由于 moldflow 数据库中的注塑机大多是国外品牌,如雅宝(Auburg)、赫斯基(Husky)、德马格(Demag)等,很多牌子是没有的,需要自定义,定义方法如下(以我公司的东芝 EC350 为例,其它品牌可参照)

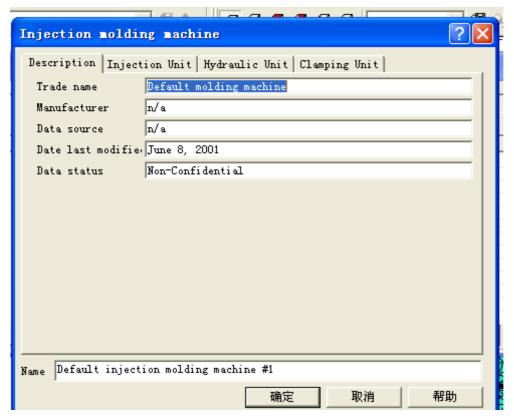
1) 点 toosl-new personal database,出现如下对话框:



在 category(类别)拦中选择 process condition(工艺条件)下面的 injection molding machine (注塑机),点 OK,进入下一步,



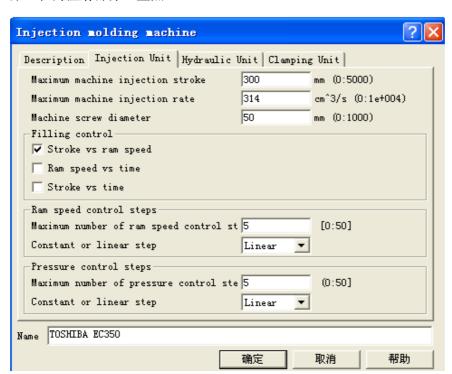
点 new (新建), 出现新对话框如下



第 1 栏为 description(描述), trade name 中输入名称 EC350, manufacturer 输入厂家 toshiba, data source 输入 toshiba, data last modified 输入 sep 10,2002, data status 默认,这一页的内容主要是注塑机的一些信息,无关紧要的东西,输入结果如下:

Injection moldin	ng machine
Description Inject	ion Unit Hydraulic Unit Clamping Unit
Trade name	EC350
Manufacturer	Toshiba
Data source	Toshiba
Date last modifie	Sep 10, 2002
Data status	Non-Confidential
Name TOSHIBA EC350	
	确定 取消 帮助

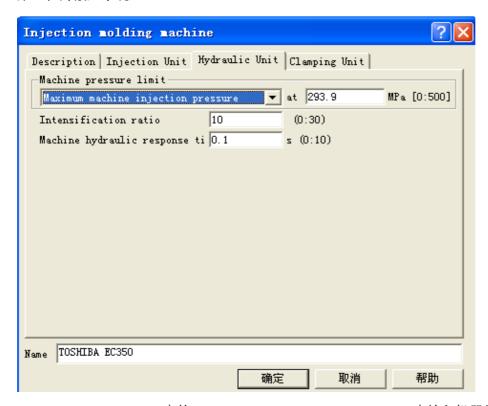
第2栏为注射部分(重点),



maximum machine injection stroke 中输入最大计量行程 300mm, maximum machine injection rate 中输入最大注射率 314cm^3/s,machine screw diameter 输入螺杆直径 50mm,fill control 默认 stroke vs ram speed)。 ram speed control steps 中 maximum number of ram speed control step 输入 5(即 5 段注射速度), pressure

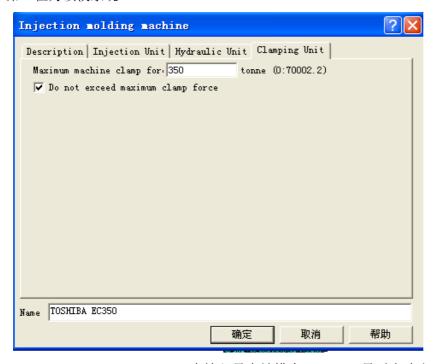
control step 中 maximum number of pressure control step 输入 5(即 5 段注射压力),其他不变,结果如上图。

第3栏为液压系统,



machine pressure limited 中的 maximum machine injection pressure 中输入机器最大射压 293.9mpa(东芝给的压力是 2880kg/cm^2,此处是转换成 mpa 后的),maximum machine hydraulic pressure 中输入机器液压系统最大压力 29.4mpa(一般为机器最大射压 10%),Intensification ratio 中输入 10 (螺杆塑化比), machine hydraulic response time 中输入 0.1。

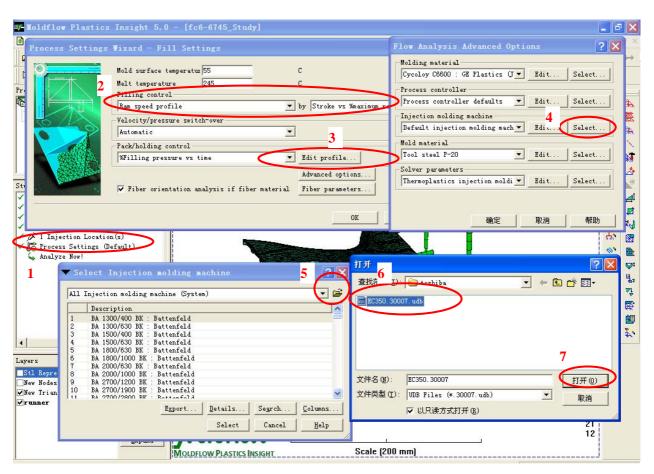
第4栏为锁模系统



maximum machine clamp force 中输入最大锁模力 350tonne,最后点确定,点 ok 即完成了注塑成型机的定

义,自定义的机器文件后缀为.udb,保存在 My MPI 5.0 Projects\udb 文件夹中,以供随时调用。好了,关于注塑机的设定就介绍到此,下面就开始介绍本文的重点内容-多段注射工艺的射定。

双击 process setting,在出现下面的画面,在 filling control 对话框中选 ram speed profile by stroke vs % maximun ram speed,点 advanced option,先将注塑机导入,操作见下面图示



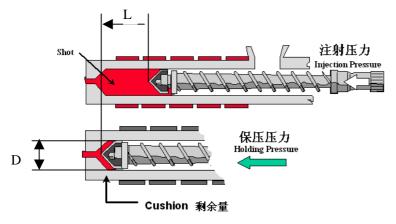
接下来输入螺杆速度曲线和计量行程, V/P 切换等参数。



1. Shot size (计量行程)的确认, 先根据总体积 V (流道体积+产品体积) 算出螺杆前进的行程 L, 计算公式为

L=(4*V/(pi*(D/10)^2))*(Ds/Dm)*10 式中 pi 为圆周率=3.1416,D 为螺杆直径, Ds 为材料固态密度,Dm 为材料熔融态密度 在本例中,流道体积和产品体积在网格统计 中可得到(见上面的图),材料密度可由材料数据库中得到,最后算得L为90.97mm, 我在此取100,是加上cushion后的估计值

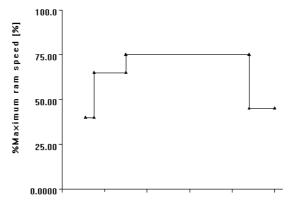
2.cushion(v/p 切换),在实际生产中是根据产品大小来取的,一般为 5-10%的计量,在此 我取 11,因而螺杆注射阶段行程为 89mm,小于上面的 90.97,是因为我想控制产品填充约 98%时切换为保压,



3. 各段射出速度的输入

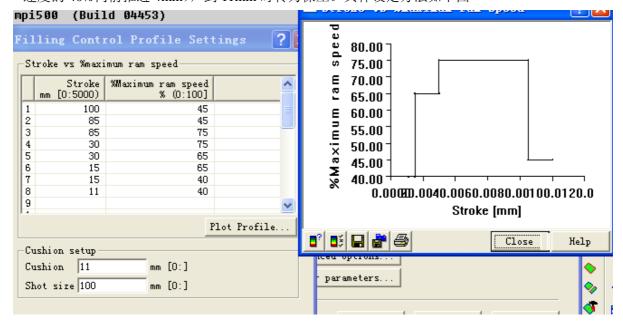
通常多段注塑是采用慢-快-慢方式,螺杆曲线形状大概如下

其实上面公式很好理解,总体积是模型的空间几何体积,乘以固态密度得出总重量,再除以熔融态密度即为熔体体积,就是完成一次注射需要的熔体体积,除以料筒内横截面面积(料筒内横截面直径约等于螺杆直径,这是我看了注塑机设计原理的书后才明白的)就等于一次注射螺杆需要的计量行程,整理成公式,就是上面的式子,这个公式我编辑在一个 EXCEL 文件里,可以直接输入就得出结果。



第1段刚好填充完流道浇口,以较慢速度通过浇口,以免发生喷射,使流动前沿完全进入型腔,然后以较快速度填充,快填充完成时放慢速度利于排气,最后在保压前再次将速度放慢,然后切换为压力控制。

1. 基于上述原则,在本例中,第一段注射位置为 100mm 开始到 85mm 结束,速度 45%(螺杆以最大速度的 45%向前推进 15mm),第二段注射位置为 85mm 开始到 30mm 结束,速度 75%(螺杆以最大速度的 75%向前推进 45mm),第三段注射位置为 30mm 开始到 15mm 结束,速度 65%(螺杆以最大速度的 65%向前推进 15mm),第四段注射位置为 15mm 开始到 11mm 结束,速度 40%(螺杆以最大速度的 40%向前推进 4mm),到 11mm 时转为保压。具体设定方法如下图



以上注射位置于速度都是根据实际成型经验估计的,怎样确定上述值,我还真不知怎样解释,实际调机

过程中,也是多试几模,才找得较准的,而且实际调机时要看产品外观质量来调整速度和位置的,此处只介绍方法,对于成型方面就不再多说。

2. 保压曲线的设定

本例中保压先暂不改,以默认的 80%最大填充压力 10s 做为初始分析,等初始分析结果出来后再优化保压曲线。

3. 初始分析结果如下:

1-														
ı			Volume		sure		Clamp force	•		•		ı	Status	
1	(s)		(%)	(M	Pa)	I	(tonne)	Т	(cm^3/s)	I	(mm)	I		
1-	0.04		1.12		13.53	 I	0.00	1	89.58		97.23	 I	V	
i	0.08		3.67		23.20		0.28	i	108.68	i	94.12	i	V	
i	0.12		5.97 j		32.27		1.23		109.50	•	91.43	i	V	
i	0.16		8.65		40.29		2.47	-	121.98	-	88.62	-	V	
i	•		10.77		49.19	-	4.28	•	96.69	•	86.21		U	_
i	0.21		11.60		62.64	i	6.44		94.26	i	84.85	i	V	
ī			12.85		83.43	ī	9.29	ī	167.56	ī	82.75		V	_
i.			18.54		84.18		10.41	i	245.94	-	78.14		U	
i	0.30		24.38		81.32	i	11.63	i	239.16	İ	73.57	i	U	
Ĺ	0.34		30.10		81.05	i	14.08	i	233.46	Ĺ	68.96	i	U	
Ĺ	0.38	;	35.58		83.06	i	17.67	i	230.78	i	64.42	i	U	
Ĺ	0.42		40.88		86.40	i	23.00	i	228.84	Ĺ	59.95	i	U	
Ĺ	0.46		46.11		91.88	i	34.11	Ĺ	225.14	Ĺ	55.38	Ĺ	U	
Ĺ	0.49		51.49		97.85	i	44.14	Ĺ	228.94	İ	50.76	Ĺ	U	
Ĺ	0.53		56.68		102.08	i	54.25	i	230.85	İ	46.33	i	U	
Ĺ	0.57		62.03		106.23	i	65.76	Ĺ	230.99	Ĺ	41.77	Ĺ	U	
Ĺ	0.61		67.37		110.19	i	78.40	i	232.27	İ	37.22	Ĺ	U	
Ī	0.65		72.76		113.16	Ì	91.77	Ī	233.58	Ī	32.63	Ī	V	
Ĺ	0.67		75.87		113.50	Ì	99.58	Ĺ	226.82	Ĺ	29.99	Ĺ	U	
Ĺ	0.68		78.13		107.77		101.19	Ĺ	206.95	Ĺ	28.24	Ĺ	U	
ı	0.72	1	82.59		111.11	ī	113.46	ı	200.37	I	24.40	ı	V	
I	0.76	1	87.18		117.58	I	130.15	I	201.20	I	20.41	I	U	ı
I	0.80	9	91.70		123.02	I	146.85	I	202.18	I	16.48	I	U	l
I	0.81	9	93.41		124.85	I	153.05	I	202.42	I	15.01	I	U	ı
I	0.84	9	95.79		99.90	I	137.00	I	126.49	I	13.47	I	U	ı
L	0.87	9	98.28		110.74	I	159.84	I	120.94	I	11.05	I	V	
	0.87	9	98.32		110.74	I	160.70	I	118.44	I	11.00	ĮV	/P by i	am pos.
Ī	0.91	9	99.86		102.59	I	182.71	I	57.63	I		I	P	
I	0.92	9	99.98		101.05	I	189.45	I	49.34	I		I	P	l
1	0.92	11	00.00		100.91	I	190.33	I	49.34	I		ĮF	illed	l

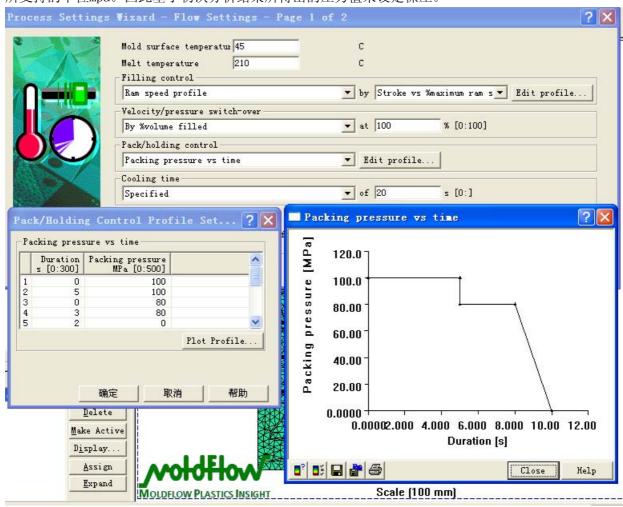
由上面结果可看出Shot size (计量行程) 和cushion(v/p切换)设定还是较准确,在11mm位置切换时,填充的体积为98.32%,稍微多了点,可将切换位置提前一点,设为12mm.,而第1段的位置设定不够好,85mm时,填充体积为11.60%还小些,分析结果中有一项

Melt front is entirely in the cavity at % fill = 11.8199%,指出了流动前沿完全进入型腔在填充到11.8199%可(估计没几个人明白moldflow为什么把这个作为结果列出,实际上这里就告诉了你,第1段位置(慢速)应该是使填充的体积等于或稍大于11.8199%),因此第1段位置要加大,设为84(或83更保险)。Moldflow分析结果推荐的螺杆速度曲线的第1段位置绝对是Melt front is entirely in the cavity

at% fill的位置(建立完整流道系统的模型),见下图。

Recommended ram speed p % stroke	orofile (rel): % speed					
0.0000	10.0000	_ [所将速 途度下	
11.8199 15.0000	10.0000 91.7423		降,也		 -慢的原	
70.0000 70.0000	86.2707 89.9290	L	则			
85.0000 85.0000	89.3922 95.3534					
89.0000 100.0000	100.0000 40.2247					
Melt front is entirely	in the cavity	at %	fill	=	11.819	9 %

上面说的是用默认的保压(moldflow默认不论什么情况都是80%填充压力10s)的情况,在实际中保压是怎样设定的呢?实际调机时,保压控制一般为压力-时间控制。老一点机器压力计算方式是最大机器射压的百分比算的,新机有些直接就是用kgf/cm²2,或bar,不论哪种计算方法都可以换算为moldflow所支持的单位mpa。因此基于初次分析结果所得出的压力值来设定保压。



保压方式采用压力-时间方式,分段保压,第1段100mpa/5s,第2段80/3s,末段2s,由80衰减到0。保压曲线如上图,再次运行分析,分析方式选flow+warp,通过体积收缩率结果和x、y方向上的deflection值来

判定保压设定是否正确。(注:此处只是介绍设定方法,至于保压曲线优化,是要根据浇口凝固时间和 凝固层百分比来决定的,还要综合考虑产品外观缩水状况及产品尺寸变形要求等,故此处的保压设定并 非最优化的设定,甚至可能是不合理的),分析结果略。

上面介绍的是多段射出成型工艺的moldflow分析方法,我每次试新模时都会参照它的结果来设定工艺参数,可能有些朋友不以为然,但至少你可以很快找准计量位置和V/P切换以及第1段位置(走完流道通过浇口后的位置),这三个位置的重要性不用我多说,有成型调机经验的朋友一定会明白的。另外,可能有些朋友会问到,为什么上面的螺杆位置-速度曲线是直的阶梯形,而不是线性增加或减少,因为从一个速度转为另一个速度,是过渡的,不是一下就提上去的呀。对这个问题我也想不出好的解决方法,我在现场观察注塑机控制面板里的速度曲线时,也是直的阶梯形的,后来请教日本专家,他说机器设计时忽略了,而且也没办法去测定从一个速度转为另一个速度过渡的时间,因为电动机的反应很快,对于大件制品,影响甚微。Moldflow给出的推荐螺杆位置-速度曲线都是线性的,它是默认10段控制的,但我所见过的注塑机最多只有5段速度控制,至于新出的机器能够设定多少段我就不知道了,我想也不会超过10段吧,所以在此特别说明一下。

本文为我个人的拙见,水平有限错差是在所难免的,故仅供参考,不对之处,还请各位朋友多多 指教,共同交流,提高大家的应用水平。