MEMO. DEQ/Nº 011/87 CCT - PRAI - UFPb

Campina Grande - Paraíba Em, 17 de agosto de 1987

Ilma. Sra.

Albanisa Eulálio Raposo

MD. Coordenador do CAS

Nesta

Senhora Coordenadora:

Estamos encaminhando a Vossa Senhoria, relatório de Estágio Supervisionado do Curso de Engenharia de Materiais da aluna ÂNGELA MARIA FERREIRA LIMA.

Informamos ainda que a aluna desenvolveu seu estágio na indús tria POLYÚTIL S.A. INDÚSTRIA E COMÉRCIO DE MATERIAIS PLÁSTICAS.

ALUNA

NOTA:

ÂNGELA MARIA FERREIRA LIMA

9,0

Atenciosamente,

Secretária do DEQ.



Biblioteca Setorial do CDSA. Abril de 2021.

Sumé - PB

UNIVERSIDADE FEDERAL DA PARAÍBA

CENTRO DE CIÊNCIAS E TECNOLOGIA

DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA QUÍMICA

RELATÓRIO FINAL

ESTÁGIO SUPERVISIONADO DE ENGENHARIA DE MATERIAIS

Trabalho apresentado por: ÂNGELA MARIA FERREIRA LIMA

LOCAL DO ESTÁGIO:

POLYÚTIL S.A. INDÚSTRIA E COMÉRCIO DE MATERIAS PLÁSTICAS

ORIENTADORES:

Sérgio Roberto Carvalho (indústria)

Prof^a Laura Hecker de Carvalho (UFPb)

CAMPINA GRANDE - PARAÍBA

AGOSTO - 1987

DDIAGIO DOFE	INVIDIONADO - A	IF NO VADO	14	08 / 07
			Julgo 9,0 (2002	
		NOTA:_	90 (nov	<u>e)</u>
EXAMINADORES	S:			
Eloc	lo Jama			
A 1	ekudicawalk	20		
Rs. W. Ka	cins	······································		TO THE STATE OF TH

Campina Grande, Pb.

AGRADECIMENTO

Ao Sr. Sérgio Roberto de Carvalho (gerente industrial da Indústria Polyutil) pelo valioso Subsídio teórico que me foi dado durante o período de estágio na referida indústria.

A Prof^a Laura Hecker por sua grande contribuição na elaboração e organização deste trabalho.

A indústria Polyutil, pela oportunidade que **me** foi dada para realização deste estágio.

APRESENTAÇÃO

O trabalho desenvolvido na Indústria Polyutil, trata da elaboração de um ficha técnica, referente a Força de Fechamen to máxima que deve ser aplicada a cada um dos moldes de infecão, que a empresa possui.

Até o momento aplicava-se Forças de Fechamento que fos sem suportadas pelo molde. Como estas condições não são as ide ais, os moldes se desgastavam bastante, logo, causando prejuizo para a empresa.

Para eliminar o empirismo das práticas experimentais até então empregadas, é que esta ficha técnica, listando as Forças de Fechamento máxima para cada um dos moldes, foi elaborada.

POLYUTIL

A Polyutil S.A. Industria e Comércio de Matérias Plásticas é uma industria de transformação, localizada no distrito industrial de João Pessoa.

Com capacidade de transformação de 1000 ton de matéria - prima/mês, processa basicamente o Polietileno de alta e baixa densidade, Poliestireno e Polipropileno.

No ramo de transformação de plásticos é especialista em injeção convencional e sopro. Possui máquinas automáticas e infra-estrutura de apoio, com ferramentaria, departamento de projetos e desenvolvimento de produtos.

A Polyutil fabrica peças que variam de 5g. a 6kg. Entre os vários produtos fabricados, destacam-se os de utilidade domés ticas, caixas para transporte de garrafas, caixas para uso agrícola, peças e componentes plásticos para utilização em quase todos os segmentos do setor industrial.

Com mais de 80 mil metros quadrados de área, apresenta 'condições de manipulação, estocagem e expedição de mais de 200 itens que compõem sua linha de fabricação.

Possui duas unidade fabris, localizadas na Paraíba e Rio de Janeiro.

ÍNDICE

	Pāg.
Agradecimentos	
Apresentação	
A Indústria Polyutil - descrição da empresa	
1 - Introdução Teórica	01
2 - Teoria	02
- Tipos de Máquinas	02
- Ciclo de operação	03
- Características das máquinas de injeção	04
- Variáveis das máquinas de injeção	05
- Moldes	08
- Desenho do molde	
- Fatores - Projeto do molde	08
- Alimentação	10
- Tipos de Molde	11
- Componentes dos moldes	12
- Resfriamento do molde	12
- Retirada do material moldado	13
- Defeitos	14
3 - Resultados	16
4 - Dados	20
5 - Conclusão	23
Bibliografia	24
Ameyo - Matéria-prima	25

MOLDAGEM POR INJEÇÃO

1 - INTRODUÇÃO TEÓRICA

O processo por injeção é um processo de transformação utilizado para uma variedade muito grande de peças. Consiste es sencialmente no amolecimento do material num cilindro aquecido e sua consequente injeção em alta pressão, por meio de um Pistão para o interior de um molde relativamente frio, onde endu rece e toma a forma final. O artigo moldado é então expelido do molde por meio de Pinos Ejetores. Ar comprimido, Prato de Arranque, etc.

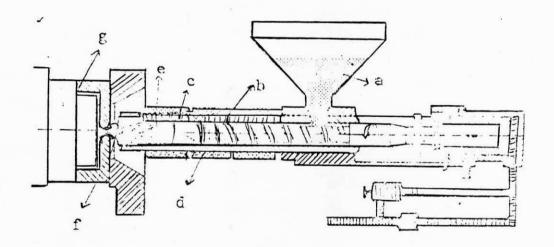


Figura I

onde:

a - Funil

b - Rosca sem fim

c - Resistência elétrica

d - Cilindro

e - Material plastificado que será injetado no molde com

a movimentação para frente da rôsca sem fim

f - Bico

g -Molde

2 - TEORIA

Este processo podo ser dividido nas seguintes etapas:

- 1 O molde é fechado e a força de bloqueio (fechamento) é aplicada.
- 2 O pistão se move para frente, carregando uma carga sólida do material até a região de aquecimento do cilindro e deslocando o material previamente aquecido e plastificado atra vés do orifício do bico injetor que está em contato íntimo com o molde. O material plastificado flui através da abertura da matriz (bucha), passa pelos canais de injeção, até os orifícios que levam ao interior da cavidade do molde. A pressão de injeção é mantida até o enchimento total das cavidades do molde.
- 3 A pressão de compensão é mantida durante o período inicial de esfriamento do plástico.
 - 4 O pistão se retrai.
 - 5 Tempo de resfriamento.
 - 6 O molde abre e finalmente o artigo é retirado.

O mecanismo de alimentação é regulado pelo percurso do pistão e uma nova carga do material é depositada durante o cur so de retorno do pistão, estando pronta para o próximo ciclo.

Tipos de máquinas para moldagem por injeção

Existe dois tipos principais de máquina:

a - Maquina que utiliza pistão para injeção do material.

Deve-se notar que este tipo utiliza um torpedo na zona de aque

cimento do barril da injetora. O torpedo plastifica o material numa lâmina fina, facilitando o aquecimento rápido do plástico.

b - Maquinas de parafuso recíproco, melhoram a qualidade do plástico fundido, incorporando o princípio de plastificação por parafuso, associado a ação do parafuso como um pistão e de injeção. O parafuso move-se longitudinalmente sem rotação e des loca o material fundido para frente injetando-o no molde e per manece na posição dianteira enquanto o material resfria. O parafuso depois gira e retrai-se para traseira do barril, enquan to o material move para frente.

É durante esta parte do ciclo que o parafuso é valioso, visto que ele aumenta a transferência de calor nas paredes do cilindro de aquecimento e também cria considerável aquecimento por meio de fricção e cisalhamento do material. Outra vantagem desta máquina está na sua ação de mistura e fricção.

Além destes 2 tipos, tem-se máquinas mais modernas onde utiliza-se um segundo barril de alimentação onde a pré-plastificação do material é feita, tanto por tipo pistão ou parafuso, e depois vai para outro barril do qual o polímero fundido é injetado por meio de um pistão.

Ciclo de operação

A essência do processo completo é o ciclo de operação. O controle deste ciclo é necessário para se obter moldados de boa qualidade.

Um dilema do processo de injeção é a relação entre o tem po de ciclo de operação e a qualidade do moldado. Um ciclo cur to apesar de diminuir o custo do processo, geralmente resulta em queda da qualidade do moldado. Mas, um ciclo de operação longo para melhorar a qualidade do moldado, significa alto custo de operação.

Características das Máquinas de Injeção:

As máquinas de injeção são caracterizadas por sua capacidade instantânea, capacidade de plastificação, velocidade de injeção, pressão de injeção, etc.

l - CAP. INSTANTÂNEA (ou cap. de injeção) - É o peso máximo de material que pode ser injetado em cada ciclo, expresso em gramas de poliestireno ou acetado de celulose, que são usados como medidas padrão. Pode-se então comparar a cap. de injeção para diferentes termoplásticos com pesos específicos distintos.

$$C_{JB} = C_{JA} \frac{\chi_B}{\chi_A} \cdot \frac{\chi_A}{\chi_B}$$

onde:

C = capacidade de inje
ção

∀ = peso especifico

V = fator volumétrico

A = material padrão

B = material a injetar

2 - CAP. DE PLASTIFICAÇÃO - É o número de kg/h de um determina do material termoplástico para ser levado até a temperatura de moldagem. Geralmente o Poliestireno é o material padrão. A capacidade de plastificação é função da capacidade de aquecimen to da máquina.

Para um material B qualquer, temos:

$$C_{PB} = C_{PA} - QA - QB$$

onde:

Cp = cap. de plastificação

Q = conteudo de calor total

A = material padrão

B = material a injetar

- 3 VELOCIDADE DE INJEÇÃO É o volume do material descarrega do por segundo, através do orifício da máquina durante um cur so normal de injeção. Depende da pressão, temperatura, tipo de material, etc.
- 4-PRESSÃO DE INJEÇÃO: É a pressão exercida pela face do pistão.

 Depende da espessura da seção transversal, comprimento e tama

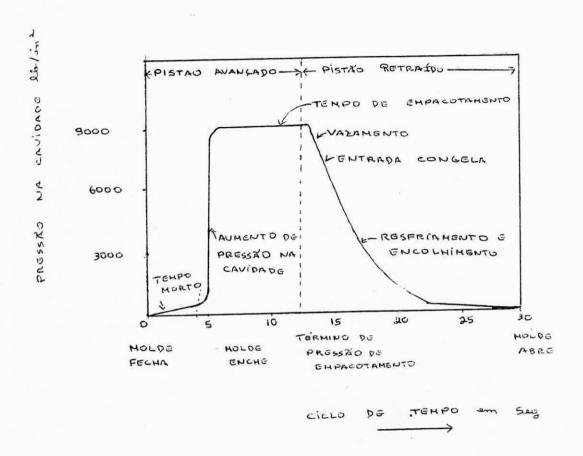
 nho dos canais e pontos de injeção, como também do material em

 pregado.

Variáveis das Máquinas de Injeção:

1 - TEMPERATURA DO CILINDRO - A temperatura é responsá vel pela plastificação correta ou não do material. A temperatu ra que o material atinge, depende não số da temperatura do ci lindro, como também da velocidade com que o material passa atra vés dele, ou seja, por atrito e cisalhamento do polímero entre as paredes e o parafuso. Um aquecimento uniforme do material, depende de um controle correto da temperatura do cilindro aquecimento e do controle rigoroso do tempo de duração do Ci clo. O aquecimento é feito por resistências elétricas na parte externa do cilindro. Artigos moldados de paredes finas rem maior temperatura de cilindro do que no caso de seções den tro do molde (é a operação mais longa do ciclo), logo nas ças de artigos de paredes finas, o tempo total de ciclo é pre menor. A transferência do material do cilindro para o de, depende da sua viscosidade e da pressão de injeção aplica da.

2 - PRESSÃO NA CAVIDADE DO MOLDE:



Quando o pistão (ou parafuso) começa o percurso de injeção, o material fundido passa do bocal, através da bucha, para o sistema de corredores, e finalmente através de entradas começa a encher as cavidade do molde. Devido a resistência da cavidade, a pressão necessária para encher o molde, atinge o pico apresentado na fig. acima. Durante o resfriamento inicial mais material é forçado para contrabalanaçar os efeitos ce contração térmica até o término do tempo de empacotamento, quando o pistão de injeção é retraído. Isto permite a vazão do material através da entrada da cavidade, até que a ação combinada da que da de pressão na cavidade e resfriamento do material fundido induz o congelamento da entrada, desta forma evitando maiores perdas do material. A pressão interna do fundido no molde, continua, porém com o resfriamento e encolhimento do material, a

pressão na cavidade apresenta uma queda contínua até que a pressão resídual cessa. O molde pode ser aberto neste ponto, porém o moldado necessita tempo adicional de resfriamento para atingir adequada rigidez, evitando distorção na sua ejeção do molde.

Mudanças volumétricas devido à temperatura e Pressão

O aquecimento do polímetro fundido apresenta dois principios físicos: redução da viscosidade e aumento do volume devido a expansão térmica. A aplicação de pressão aumenta ligeira mente a viscosidade, porém reduz o volume do fundido por compressão. Essa interação da temperatura e pressão no volume do fundido do é de alta importância no processo de injeção.

Geralmente em Termoplásticos, o aumento no volume do fundido devido a um acréscimo de temperatura é maior do que a redução no volume do fundido devido a um acréscimo de pressão.

Molde:

Desenho do Molde: É de importância fundamental. É um prérequisito para a produção de artigos moldado de boa qualidade e
nenhum artifício de controle da máquina, por mais original que
seja, é capaz de melhorar um objeto obtido com um molde mal planejado.

Antes de iniciar um projeto da ferramenta, vários fatores devem ser considerados:

- 1 Peso do material em cada injeção
- 2 Ciclo de moldagem
- 3 Força de fechamento
- 4 Quantidade e disposição das cavidades
- 5 Alimentação

l - Peso dè Moldagem

O Peso de moldagem em cada injeção é dado por:

onde: P = peso de moldagem por injeção (g)

V = volume de moldagem (produto + canais) (cm³)

 \forall = peso especifico do plástico (g/cm³)

2 - Ciclo de Moldagem

É o número de moldagens possíveis de serem produzidas por hora. É influenciado por:

- Características térmicas do plástico
- Sistema de resfriamento
- Peso, espessura e superfície de moldagem

A eficiência máxima de uma prensa de injeção se obtem de<u>i</u> xando-se operar com 80% de sua capacidade nominal de plastifica ção e injeção.

O ciclo de injeção é dado por:

$$n = \frac{0.8 \text{ Cp}}{P_j 60} \text{ (ciclos/min)}$$

onde: n = número de ciclos por minuto

Cp = capacidade de plastificação (kg/h)

 P_{j} = pêso de moldagem em cada operação (kg)

3 - Força de fechamento:

A tonelagem de Fechamento da Prensa controla a máxima área projetada de moldagem que pode ser produzida. A pressão de injeção exerce, no interior da cavidade do molde uma força que tende a abri-lo.

Esta força é dado por:

onde: FF = força de fechamento (kg)

S = Superficie de projeção da peça no plano ao fechame \underline{n} to.

 $P = (\frac{1}{2} \text{ ou } \frac{1}{3})$. Pj = Pressão na cavidade do molde. (kg / cm²)

Pj = Pressão de injeção

4 - Quantidade e disposição das cavidade:

A quantidade depende de: - Produção desejada

- Custo da ferramenta

- Capacidade da prensa

Uma boa disposição proporcionará:

- Ferramenta compacta

- Canais de distribuição curtos
- Fechamento balanceado

Não são usadas cavidade multiplas quando a peça é muito grande. Cavidades multiplas são usadas, geralmente, na molda gem de tamanho pequeno ou médio em que se deseja uma quantidade razoável de peças produzidas em cada ciclo de injeção. Além de diversas cavidade de mesma peça, tem-se também ferramentas de cavidade múltiplas que produza peças diferentes em cada ca vidade - geralmente componentes que compreendem um final comum. Por esse meio, o custo de operação decresce.

5 - Alimentação:

O fornecimento de material plástico as cavidades do molde de feito pelo bico do cilindro, através da bucha de injeção, para os canais de distribuição e destes para as cavidades do molde, através dos pontos de injeção.

A bucha de injeção está numa posição fixa, mas os pontos de injeção devem estar localizados convenientemente a fim de oferecer melhores condições de fluxo no enchimento das cavida des.

O centro geométrico ou centro de gravidade é o local mais indicado para localizar-se o canal de injeção.

A posição do ponto de injeção influi no acabamento, resistência e precisão do produto.

Os termoplásticos têm viscosidades diferentes nas diver sas temperaturas e apresentam maior ou menor dificuldade de injeção, dependendo do percurso, da seção dos canais e da espessura do produto.

No projeto molde é necessário observar:

1 - O ponto de injeção não deve ir diretamente para a ca

vidade, poís teríamos "turbulência" e consequentemente marcas no produto acabado. A entrada deverá dirigir o material de forma a eliminar o esquicho direto.

- 2 O ar deverá ter condições de saída. O molde antes da injeção contém ar que deve ser deslocado pelo material plástico. O aré eliminado através das faces de fechamento, pelos extratores e núcleos moveis. Se o ar não for removido, poderá resultar moldagens incompletas, furos na moldagem ou marcas de queimadura, provocadas pelo ar comprimido que se tor na superaquecido.
- 3 O material deverá preencher primeiro as secções mais espessas e depois as mais delgadas, poís, nestas o material restriará mais rapidamente obstruindo a passagem.
- 4 Recorrer a multiplos pontos de injeção: peça delgada e comprida, isto evita pressões de injeção elevadas e garante a moldagem completa.
- 5 Resfriamento do molde Sendo mal planejado provoca tensões internas ou distorção do produto.

Tipos de moldes de Injeção

- 1 Moldes de duas placas É o mais simples
- 2 Moldes de três placas Além das duas (fixa e móvel) existe uma flutuante (central).
- 3 Moldes com partes móveis ou de mandíbulas Emprega dos quando há reentrâncias nas peças a serem moldadas.
- 4 Moldes de canal quente Nos moldes convencionais, o sistema de alimentação é resfriado e removido ao mesmo tempo ' que o moldado. Nos moldes de canal quente, todo o sistema de alimentação, ou partes dele, é mantida a temperatura elevada de

forma a manter o plástico nele contido quente, e pronto para o próximo ciclo. Uma vantagem é ciclo mais rápido. É necessário manter o plástico no interior do bico a uma temperatura superior de solidificação e inferior à de livre escoamento quando o molde estiver aberto.

Componentes dos moldes:

Matrizes ou placas - São os componentes fundamentais de um molde, fêmeas e machos, sendo as fêmeas as placas que possu em as cavidades, e machos as placas que levam as protuberâncias

<u>Buchas</u> - É ela que conduz o material quente de moldagem do cilindro para a cavidade do molde, quer seja diretamente ou através de canais de distribuição.

Extratores - Servem para expelir as peças do molde.

Bicos de injeção - Está localizado na bucha de injeção.

Há dois tipos normais de bicos:

- a) de ponta esférica
- b) de ponta chata.

Canais de distribuição (ou de alimentação) - São de grande importância para a produção de artigos moldados. Pelo canal de injeção entra todo o material plástico que preenche as cavidades do molde. Os canais de distribuição deverão levar o material plástico da bucha de injeção à entrada das cavidades com a mínima perda de pressão.

Entradas ou pontos de injeção - Devem ser localizados o mais perto possível do centro de cavidade, a fim de assegurar um enchimento uniforme do molde.

Resfriamento do molde:

Com a moldagem de materiais termoplásticos, é necessário

reduzir a temperatura do material plástico quente injetado na cavidade do molde, para o ponto em que o material se solidifique, num estado suficientemente rigido para permitir a extração de moldagem.

O controle da temperatura do molde se consegue, em geral, por circulação de um fluido (geralmente água) de temperatura ' constante através de canais estrategicamente colocados e que devem ser previstos no desenho do molde. O resfriamento deve ser mais intenso na entrada do molde, pois o plástico que alcan ça as extremidades do molde tem mais tempo disponível para ser resfriado. Isto iguala os tempos de resfriamento e diminue as possibilidade de rejeição.

Em geral as prensas de injeção incorporam registros, para controlar a quantidade de água, que estão ligados à entrada e saída da ferramenta por meio de tubos flexiveis.

A água de descarga normalmente é recirculada através de um tanque de resfriamento ou torre.

O tempo de resfriamento aumenta com quadrado da espessura da parede da peça moldada.

Retirada do material moldado

A maior ou menor facilidade de remoção do objeto é uma questão de desenho do molde combinado com a previsão da existên cia de meios de ejeção junto ao molde. A ejeção é feita por pinos ejetores, pratos de extração, ar comprimido, etc.

<u>Lado-da extração</u> - Na maioria dos projetos de molde, a ferramenta fêmea é posicionada do lado da injeção, com a mold<u>a</u> gem permanecendo no macho quando o molde se abre. A moldagem é então extraída pelo lado movel.

O tipo exato de extração depende da forma da peça e do material de moldagem.

DEFEITOS:

Lucros podem ser aumentados e problemas evitados se as verdadeiras causas de defeitos forem identificados.

PROBLEMAS	POSSÍVEIS CAUSAS A MASUGESTÕES PARA SOLUÇÃO
Rebarbas	- Insuficiente força - Aumente a força de fecha de fechamento do mento do molde molde.
	- Pressão de injeção - Reduza a pressão de inje muito alta ção.
	- Material quente de reduza a temperatura do cilindro
	- Molde demasiadame <u>n</u> - Ajuste o molde de gasto
Peças Incom pletas	- Alimentação insufi - Ajuste o fluxo de alimen tação
	- Baixa temperatura - Aumente a temperatura do do cilindro cilindro
	- Tempo de injeção in - Aumente o tempo de inje- suficiente. ção
	- Pressão insuficien - Aumente a pressão te
	- Molde frio - Aumente a temperatura do molde
	- No caso de molde / - Verifique os diâmetros / com várias cavida- das várias cavidades. des, mau balancea- mento de uma das cavidades.
Vazios	- Material muito quen - Reduze a temperatura do te (formação de gás) cilindro - Condensação de umi Pré-secagem dos grâ nulos
	dade nos grânulos /
	de polímero
	- Condensação de umidade - Aumente a temperatura de na superficie do molde moldagem
	- Encolhimento interno / - Aumente a pressão ou a
	apos endurecimento da temperatura do molde, /
	camada externa alargue as aberturas , aumente o tempo de avan
	ço.

Fragilidade	 Material frio de mais Material se degra da Contaminação com outros materiais Molde frio demais 	- Aumente a tempera tura do cilindro Piminua a tempera tura do cilindro - Verifique matéria e equipamento - Aumente a tempera tura do molde
Peça agarrada no molde	- Temperatura ele vada do molde - Tempo de resfria mento muito curto	- Diminua a temperatura do molde e acelerar o resfria mento - Aumente o tempo' de resfriamento
Manchas	- Contaminação com material estranho - Óleo e graxa exis tente no molde	- Verifique o polímero no funil e proceda à limpeza do cilindro - Verifique a unida de de injeção e o molde, e assegures se de que não ha ja vazamento de ôleo
Manchas "névoas" na superfície	- Devido a utiliza- ção de desmoldan- te	- Pula o molde ri gorosamente e evi te o uso de des moldante
"Marcas Neon" na superfície ou bo lhas dentro do ' produto	- Contração acarre tada por resfria mento, contra - pressão insufici ente	- Aumente o tempo da pressão de re calque - Use aquecimento no bico - Aumente o canal de entrada - Faça a espessura de parede menor possível - Faça o canal propor cional ao ponto de entrada de material

3 - RESULTADO:

O trabalho agui desenvolvido, trata específicamente da elaboração de uma ficha técnica, referente à Força de Fechamen to máxima que deve ser aplicada em cada um dos moldes utiliza dos pela Polyútil S.A.

Moldes são peças extremamente caras e de difícil usinagem.

Um molde bem feito, com um "design" adequado produz artigos

mòldados de boa qualidade. Devido às altas pressões desenvolvi

das durante o processo, os moldes se desgastam bastante; Por

tanto, preservá-los é de importância fundamental.

Na industria Polyūtil, até o momento, aplicava-se Forças de Fechamento que fossem suportadas pelo molde. Estas condições não são as ideais, causando um grande desgaste nos moldes e portanto cnerando a empresa.

A fim de tentar eliminar o empirismo das práticas experimentais empregadas até o momento é que esta ficha técnica, listanto a Força de Fechamento máxima que deve ser empregada em cada molde, foi desenvolvida.

Considerações:

A tonelagem de Fechamento da prensa controla a máxima área projetada de moldagem que pode ser produzida. A pressão de injeção exerce no interior da cavidade uma Força que tende a abrilo. Essa força é proporcional à área projetada de moldagem, e deve ser resistida pela Força de Fechamento.

Para assegurar que o molde permaneça fechado â máxima pressão de injeção, é necessário que a força gerada nas cavidades do molde, seja menor do que a Força de Fechamento.

Tendo em vista que, atualmente, a Força de Fechamento do molde é uma medida de capacidade das injetoras, estão listados a seguir as Forças de Fechamento máximas suportadas para cada máquina existente na indústria. Estes dados são fornecidos pelo fabricante de cada máquina, em catálogos.

MAQUINAS / DENOMI	NAÇÃO	FORÇA DE FECHAMENTO (t)
Ferbate - 100/35 HK	A - 5	35,7
Ferbate - 300/100 HK	A - 6	102,0
Ferbate - 170/60 HK	A - 7	61,2
Ferbate - 170/60 HK	A - 8	61,2
Ferbate - 300/100 HK	A - 9	102
Ferbate - 300/100 HK	A - 10	102
Ferbate - Q1140/1225	A - 11	138,5
Ferbate - Q 140/1225	A - 12	138,5
Ferbate - 500/150S	A - 13	152,9
Ferbate - 500/150S	A - 14	152,9
Ferbate - 2000/4005	B - 3	407,9
Ferbate - 200/400s	B - 4	407,9
Ferbate - 1250/400s	B - 5	407,9
Ferbate - Q 460/300s	в - 6	466,
Ferbate - 800/330s	B - 7	305,9
Ferbate - 800/300s	в - 8	305,9
ROMI 200 TE	B - 9	200
Ferbate - Q 300/750	B - 10	292
Ferbate - Q 300/525	в - 11	292
IC - 430	C - 2	430
	B - 2	360
	B - 1	250
	C - 2	502
ROMI 700 TE	G - 2	700
Ferbate Q 700/6300	G - 3	700
Ferbate Q 700/6300	G -	700
Ferbate Q 700/6300	G - 6	700
Ferbate Ω 630/3000	G - 7	536
	C -	150
	C - 6	200
	C - 5	300
	C -	450
PIC/430	C - 3	450

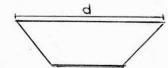
A fórmula utilizada para o cálculo da Força de Fechamen to máximo suportada pelo molde, é a seguinte:

onde:

FF = Força de Fechamento (Tonelada)

P = Pressão específica de preenchimento (bar)

A = Área projetada injetada (cm²) = É a Área total da molda gem quando vista na direção de colocação da prensao no pla no normal a abertura da prensa.



$$A = \frac{n! d^2}{4}$$

onde:

 f_{sw} = fator de espessura da parede

SF = caminho de fluxo (cm)

Tendo-se os valores tabelados de:

onde:

S = espessura da parede

S (mm)	fsw
0,5	100
0,6	70
0,7	57
0,8	45
0,9	35
1,0	30
1,1	26
1,1 1,2	21
1,3	18
1,4	15
1,5	13
1,6	11
1,7	10
1,8	9 8
1,6 1,7 1,8 1,9	
2,0	7

Para expressão I, usa-se:

		P	ress	ão I	nter	na e	spec	ille	a en	n ba	res			
spessura arede (m	da m)	0,5	0,6	0,7	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	i 1.5	1.7	2,0
Recorrido de fluência (cm)	4 5 6 7 8 9	300 400 500 600 700 900	350 420 490 560 630	170 230 285 340 400 560 515	225 270 315 360 405	210 245 280 315	150 180 210 240 270	155 180 210 235	150 170 190	125 145 160 180	120 135 150	130		
Y	11 12 13 14 15 16 17 18 19 20		840 910	685 740 800 855 912	540 585 630 675 720 765 810 855	455 490 525 560 595 630 665	360 390 420 450 480 510 540 570	310 365 390 415 440 470 495	250 275 295 315 340 360	215 235 250 270 290 305 325 340		155 170 185 195 210 220 235 250	120 130 140 150 160 170 180 190 200	135
	21 22 23 24 25 26 27 28 29 30	*	A			735 770 805 840 875 910	660 690 720 750	570 595 625 650 675 700 725 755	505 525 545 565 590	395 415 430 450 470 485 505 520	330 345 360 375 390 405 420 435	285 300 315 325 340 350 365 380	230 240 250 260 270 280 290	180 195 210
	31 32 33 34 35 36 37 38 39 40 42 44 46							805 830 855	670 695 715 735 755 780	610 630 650 665 685 700	480 495 510 525 540 555 570 585 600 630	415 430 445 455 470 480 495 510 520 545 570	320 330 340 350 360 370 380 390 400	255 270 285 300

TABELA II

Logo, para o cálculo de Força de Fechamento, temos que levar em consideração que a pressão a ser adotada é dependente da espessura da seção de moldagem e da facilidade de fluxo do material usado.

4 - DADOS:

Calculos do FF

Foram feitos para diversos produtos (eportanto para cada molde) manufaturados pela empresa.

Abaixo encontra-se cálculo exemplo e tabela de dados:

Ex: Bacia (Reg. - 380) - Molde usado nas máquinas B_{10} , B_4 , C_8 .

$$A = \frac{\pi d^2}{4}$$
 $A = \frac{\pi' \times (28)^2}{4}$ $A = 615, 4 \text{ cm}^2$

S = espessura da parede = 1,4cm recorrido de fluência = 11cm

com estes valores, vai-se para a tabela II e encon-tra P_{espc} = 165 bar.

Usando a expressão I :

$$FF = P_{espc} \times A$$

 $FF = 165 \text{ bar} \times 615,4 \text{ cm}^2$

FF = 101,5 ton.

TABELA DE DADOS:

Molde	Força Fechamento para cada molde - (toneladas)	Máquinas que estes moldes operan	F.F.máx. das Máquinas (on de cada onde opera)-(ton)
Baoia - Ref. (380)	101 5	B ₁₀	292
11cm = d=28cm -1,4mm = 5	101,5	^B 11	292
Bacia rasa pequena Ref. (159) 6,4 d=23cm	47,8	A ₁₁ e A ₁₂	138,5
Urin e l pequeno - Reg. (745)		A ₆	102
$d = 19, \text{ an}$ $0,12_{mm}$ $9,1\text{ an}$	56,126	A _{ll} e A _{l2}	138,5
Jarra - 2 lts - Ref. (200) d = 12, cm 2mm 23cm	19,4	B ₁₀ e B ₁₁	292
Balde Industrial Ref. (538)	,	B ₃ ,B ₄ e B ₅	407,9
d = 34.8cm	153	B ₆	466
2mm 23cm		G ₇	536
Pote Hermético baixo		A ₁₃ e A ₁₄ -	152,9
No J Ref. (817)	26,3	B ₁₀ e B ₁₁	292
7 cm 1 1/1+ cm			
Pote Hermético Bai xo nº 2 Ref. (818)	49,5	B ₁₀ e B ₁₁	292
8.8 cm 7 20.8cm			
Pote Hermético nº 2 Ref. (811)	27,1	A ₆ ,A ₉ e A ₁	0 102
15cm 1,5 mm		A ₄ e A ₁₂	138,5

		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Pote Hermético Nº 3 Ref. (182)		A ₉ , A ₁₀	102
L = 13,4cm	42,7	A ₁₁ , A ₁₂	138,5
S = 1,5mm Fluência = 18,3cm			
Tigela F.B. Nº 1 d = 12,7am S = 1,4mm	9,7	^A 5	35,7
Fluência = 5,1		A ₇ e A ₈	61,2
Tigela F.B.2 Ref. (202) d = 17cm		A ₇ e A ₈	61,2
S = 1.4mm $S = 1.4mm$ Fluência = 6.7cm	22,8	A ₉ e A ₁₀	102
Tigela F.B.3 Ref. (203) d = 20,5cmd	24.0	A ₉ e A ₁₀	102
S = 1,5mm Fluência = 8cm	34,3	A ₁₁ e A ₁₂	138
Tigela F.B.n94 Ref. (204)		A ₁₃ e A ₁₄	152,9
S = 1.5 mm Fluência = 9.7 cm	61,86	B ₁₀ e B ₁₁	292
Caixa Versatil para ge ladeira Ref. 808.		^B 5	401,9
11 cm Jahmm	126,3	B ₁₁ e B ₁₀	292
Tampa para caixa vers <u>å</u> til Ref. (908-1)	17,4	A ₁₃ e A ₁₄	152,9
1,65 cm 1,5 mm 33,5 cm			

5 - CONCLUSÃO

Durante o estágio efetuado na Polyutil S.A., elaborouse uma ficha técnica referente à Força de Fechamento máxima que deve ser aplicada a cada molde empregado. Concluiu-se que:

l - A elaboração da ficha técnica referente a Força-máxima de Fechamento que deve ser aplicada a cada molde é o primeiro passo na sistematização das operações de cada máquina na Poly util.

De posse destes dados, deve-se fazer uma complementação em outros variáveis, como: Pressão de injeção, Tempo de Resfria mento, Temperatura de moldagem, etc., visando alterar e otimizar estas variáveis.

Com isso pretende-se minimizar a influência do operador na regulagem das máquinas e, portanto na produção.

2 - Este estágio foi muito válido pois proporcionou uma aplicação dos conhecimentos teóricos adquiridos na Universidade à prática industrial. Todas as etapas do processo de transforma ção de termoplásticos por injeção foram observadas e, o traba lho desenvolvido permitirá à industria corrigir e otimizar o seu processo.

BIBLIOGRAFIA:

- 1 GLANVILL, A.B. Princípios Básicos e Projeto Moldes de Injeção . São Paulo - SP, Editora Edgard Blucher Ltda. 1980
- 2 SORS, LÁSZLO Plástico Moldes e Matrizes São Paulo SP, Editora Hemus Limitada.
- 3 PROVENZA, FRANCESSO. Moldes para plástico. Centro de comunicação gráfica Pro-Tec.
- 4 BLASS, ARNO Processamento de Polimeros Florianopolis.

 Editora da UFSC 1985
- 5 MILES, DERK CYRIL Tecnologia dos polimeros. São Paulo SP, Editora da Universidade de São Paulo. 1975.
- 6 SOUZA, J.A. Apostila de Moldagem de plástico por Injeção-Universidade Federal de São Carlos.
- 7 APOSTILA "FORÇA DE FECHAMENTO" FERBATE.

ANEXO

As matérias-primas utilizadas na indústria Polyutil, são: Polietileno de alta e baixa densidade, Poliestireno e Polipropileno.

$$1 - \underline{\text{Polietileno}} (PE) + (CH_2 - CH_2)_n$$

É obtido pela polimerização do etileno (C2H4), sob condições controladas de Temperatura e pressão. Sob altas pressões e altas temperaturas é obtido o Polietileno de Baixa Densidade / (PEBD) vários são os catalizadores usados. O PEBD é caracterizado por moléculas bastantes ramificadas. Com baixas pressões e temperaturas e com um catalizador do tipo Ziegler-Natta, obtemse o Polietileno de alta densidade (PEAD).

Prop. Fisicas: PEBD é um sólido consistente, levemente trans lúcido. Tem maior densidade, maior ponto de amolecimento, rigidez e dureza superficial, e menor a resistência ao impacto em relação ao PEAD.

Prop.Químicas: O Polietileno é resistente à maioria dos produtos químicos, com exceção dos ácidos Fortes, halogênios livres e certas cetonas. Na temperatura ambiente, o P.E. é insoluvel em todos os solventes. Devido a natureza Parafínica da molécula de P.E. ele é extremamente resistente a água.

O P.P. é incolor, inodoro. O P.P. tem densidade menor, 'maior rigidez, dureza e resitência a deformação do que o Polietileno. E ainda melhor resistência as condições atmosféricas, su perior resistência a umidade e a decomposição e menor suscetibilidade de contaminação.

3 - Poliestireno (PS)
$$+ CH_2 - CH \rightarrow 0$$

É um Termoplástico incolor, transparente. É duro, com uma resistência à tração bastante elevada, e um elevado indice de 'refração. Suas excelentes propriedades elétricas incluem: fator de potência muito baixo, alta constante dieletrica e alta resistência volumétrica. Quimicamente é resistente aos ácidos fortes e aos álcalis e é insóluvel em hidrocarbonetos alifáticos e nos álcoois inferiores. É sóluvel em estéres, hidrocarbonetos aromáticos, álcoois superiores e hidrocarbonetos clorados.

São fabricados muitos tipos de PS para os mais variados 'usos. Os tipos de PS são obtidos variando o peso molecular do Polimero ou variando a distribuição do peso molecular e ainda variando as quantidades de lubrificante.