

Acryl 고무에 對 하여 [其二]

金 駿 淮*

V. ACryl 고무의 加工技術

Acryl 고무는 不飽和結合을 갖지 않고 있으므로 일 반적으로 사용되고 있는 黃等으로는 加黃되지 않고 脂肪族 amine이나 過酸化物이 架橋劑로 使用된다. 架橋機構로서는 alkali 性 化合物의 存在下에서 α -methylene 基의 水素原子와 alcoxy 基와의 反應에 依한 脫 alcohol 架橋나 amine 類와 carboxyl 基와의 反應에 依한 thiamine이나 imidazoline 或은 diamide의 生成에 依한 架橋等을 생각할 수 있으나 어느 쪽이건 二重結合이 있는 것처럼 架橋가 容易하지 않고 比較的 高溫度에서 長時間을 必要로 한다. 반대로 二重結合이 없지만 生고무 貯藏中の 變色이나 硬化 其他의 化學變化는 잘 일어나지 않고 安定하다.

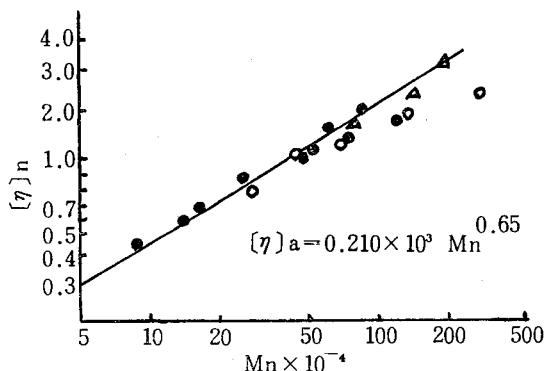
Acryl 고무의 加工에는 混練할 때의 粘着, sheeting, 平滑度, mill 收縮, die swell, 成形 할 때의 架橋速度 press cure 와 post cure 와의 關聯, 金型의 腐蝕, 그리고 強度, 熱安定性의 對策, 保存에 對한 考慮等 다른 diene 系 고무에서는 加工上으로 문제되지 않는點이 많이 內包되고 있다. 아래에 이들 加工上의 여러가지 問題에 對해서 acrylic acid ethyl 과 2-chloroethyl vinyl ether의 共重合體를 中心으로 하여 實用的인 面에서 記述코자 한다.

1. 重合體의 分子量과 分子量 分布

Acryl 고무 뿐만 아니라 重合體의 分子量과 分子量 分布는 加工上의 基本적인 問題에 관계가 깊고 物性이나 熱安定性에도 큰 영향을 미친다. 最近 特히 分子量 分布에 對해서는 그 重要性이 높아져서 각 方면에서의 檢討가 이루어지고 있으나 acryl 고무에 對해서는 아직 거의 이루어지지 않고 있는 실정이다.

Noxtite A-1095의 性狀은 Mooney 粘度 ML_{1+4} 55, 極限粘度 $[\eta]$ 3.0, 鹽素含有量 1.4, 水分 約 0.5% 以下, 灰分 0.27% 以下, 比重 $1.11g/cm^3$ 이나 acrylic acid ethyl

의 反應性이 높기 때문에 分子量은 그림 13에서도 보는 바와 같이 20萬~300萬의 범위에 分布한다.

그림 13. $[\eta]$ 와 分子量의 關係

이는 acetone에 용해하여 沈澱剤로 hexane을 사용하여 各 分子量別로 17區分하고 다시 toluene을 溶媒로 하여 浸透壓法에 依해서 各 區分別로 數平均分子量으로 求한것으로서 엄밀하게는 20萬 以下의 低分子나 300萬 以上的 高分子量의 것도 含有되어 있다. 이 數平均分子量 M_n 과 極限粘度 $[\eta]$ 와의 사이에는 粘度式 $[\eta] = K \cdot M_n^{\alpha}$ 인 關係가 있고 그림 13과 같이 된다. 分子量, 分子量分布의 測定은 여러가지가 있으나 아직 確定적인 것은 없고 本方法으로 일 반적인 傾向을 알 수는 있다. 이와 같이 廣範圍하게 分子量이 分布하는 것은 加工性 即 粘着, mill 收縮, die swell, 平滑性등에 크게 영향을 미친과 同時に 架橋速度나 熱安定性에도 영향을 미친다. 말할것도 없이 적당한 分子量(200~300萬)이고 또 좁은 分布을 가진 重合體가 要望된다. 極限粘度 $[\eta]$ 는 上記한 바와 같이 分子量과의 對應이 보이며 同시에 Mooney 粘度 ML_{1+4} ($100^\circ C$)와의 사이에도 相關關係가 있으나 分子量의 범위의 大小에 따라多少의 차이는 나타난다. 加工上의 여러가지 問題로 볼때 $[\eta]$ 는 2.8~3.2, ML_{1+4} ($100^\circ C$)는 50~60이 roll 作業性, sheeting, 押出할 때의 收縮, 平滑性, die swell 등

※ 國防科學研究所

가장 좋은結果를 나타낸다.

2. Mastication 効果와 混練

Acryl 고무의 mastication 効果는 天然고무 其他 diene 系 고무와는 커다란 差異가 있다. 이들 diene 系의 고무는 mastication 하므로서 compound의 流動特性을 改善하기가 비교적 쉬우나 acryl 고무는 mastication에 依한 compound 特性의 調整은 期待할 수 없다. 따라서 重合體 自體의 重合時에 적당한 粘度로 할 必要가 있다. compound의 流動特性 即 roll, calender 또는 押出性을 좋게 하기 위해서는 粘度를 낮게 하고 물로 分岐를 없게 할 必要가 있으나 粘着性이 热安定性에 對해서 逆效果가 되므로 前記한 바와 같이 分子量分布를 均一하게 하고 roll이나 押出作業性을 손상치 않음 程度로 分子量을 높게 하면 效果的이다. 그 結果 重合體는 rigid 가 되어 roll作業性이 좋아지고 mastication 効果도 얻어진다. acryl 고무는 원래 热可塑的性質을 가지고 있으며 roll作業中의 發熱에 依한 粘度低下가 크고 分子間의 간격이 현저하기 때문에 有効한剪斷應力이 作用하지 않는다. 따라서 重合時의 低分子의 生成은 극력 피할 必要가 있으며 重合溫度의 調整, 重合度調整劑인 mercaptan의 量, 添加方法등이 問題가 된다. acryl 고무는 mastication 操作에 依해서 그림

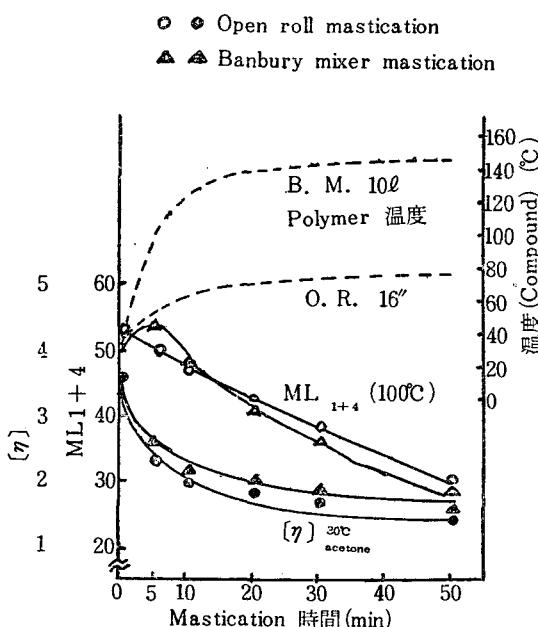


그림 14. Mastication에 依한 粘度變化

14에서 보는 바와 같이 高分子領域의 切斷이 일어나며 多少의 粘度低下가 나타난다.

open roll에 依한 mastication은 發熱에 依해서 粘度가 떨어지고 粘着이 甚하며 roll兩側으로 갈라져서 作業이 곤란하다. 스테아르酸과 같은 滑剤를 少量 添加하면서 roll의 冷却을 充分히 할 必要가 있다. banbury mixer에 依한 高溫 mastication도 마찬가지 效果가 나타나는데 長時間의 mastication은 130°C以上이 되므로 劣化의 위험이 수반하여 後工程의 架橋反應 그리고 热安定性에 영향이 미치므로 5~10分 程度로 끝내야 한다.

이와 같이 mastication을 한 acryl 고무는 mastication을 하지 않은 同一粘度의 重合體와 比較해서 roll表面의 粘着性, 그 後의 混練作業과 compound의 mill收縮, die swell sheet의 平滑度等의 性質은 多少改善되지만 acryl 고무의 mastication은 diene系에 比해서 效果가 적으므로 省略하고 充填劑를 바로 投入하는 方法이 採用되고 있다.

1. Open roll에 依한 混練方法

混練을 시작하기 전에 먼저 粘着을 방지하기 위하여 roll表面에 스테아르酸을 充分히 칠한다. roll間隔은 처음에는 2~3mm 정도로 하고 重合體를 1~2回 통과시켜 均一한 溫度로 한다. 보통 重合體는 高速쪽에 말려 붙거나 溫度가 높은쪽에 말려 붙는데 이렇게 되면 front側에 多少 높게 하면 좋다.

roll溫度가 높거나 時間이 경과함에 따라서 重合體의 溫度가 높아지면 양쪽 roll에 나누어져서 作業이 곤란하게 되므로 注意할 必要가 있다. front roll에 말려 붙여서 roll 간격을 적당히 조정하고 바로 carbon의 半量을 加한다. back roll에는 表面에 스테아르酸을 말라서 compound가 나누어 지지 않도록 한다. 그後 남은 半量의 carbon과 다른 配合剤를 加한다. 重合體自體는 roll에 粘着하기 쉬우나 carbon이 添加됨에 따라서 그 傾向은 적어지고 compound의 表面은 平滑하게 되며 결단도 잘 된다. 粘着防止를 위해서는 스테아르酸이나 라노린 같은 高級脂肪酸이 효과가 있으며 添加部數는 스테아르酸일 때 1部가 보통이다. 특히 粘着성이 현저할 때는 2部까지도 架橋速度에 큰 영향은 없다(表11).

配合剤의 分散은 좋은 편이며 cutting回數는 적어도 좋고 薄通하는 것은 반드시 必要하지는 않다. 또 薄通에 依한 compound의 粘度變化도 적다.

架橋剤의 添加는 反應性이 높으며 挥發性이 있는 것도 있으므로 일단 roll에서 끼내서 compound를 充分히 冷却시킨 다음에 하면 安全하고 또 粘着성이 強한

表 11. 스테아르酸 添加量의 影響

項 目	스테아르酸 部數				
	0	0.5	1.0	2.0	3.0
Rheometer 架橋速度 190°C RT-1.5kg/cm (min)	3.5	3.5	4.5	4.8	5.1
Press cure 190°C × 9min 硬度	56	58	63	60	57
100% modulus(kg/cm ²)	35.8	37.5	39.5	29.1	27.1
引張強度(kg/cm ²)	137	137	127	131	132
伸張率 (%)	280	292	343	343	419

配合 : 녹스타이트 A-1095 100
 내론 #10 40
 老化防止剤 D 2
 다이호스 3
 스테아르酸 變量
 HMDAC 1

(註) RT-1.5kg/cm(min): Rheometer 曲線의 torque 가 1.5kg/cm² 일 때의 時間

polyamine 을 使用하는 경우 作業이 잘 된다.

2. Banbury mixer에 依한 混練方法

Acryl 고무의 混練은 banbury mixer를 使用하면 粘

着性의 염려가 없으며 混練時間도 단축되어 매우 좋다. rotor의 回轉數는 發熱을 막기 위하여 떨 수 있는데로 低速이 좋다. 混練順序는 重合體를 投入하여 1分정도 milling 한다음 1/2量의 carbon black과 스테아르酸, 다이호스를 加하여 數分間 milling 하고 나머지의 carbon black과 其他 配合剤를 加한다. 標準配合일 때는 表 12에서 보는 보와 같이 5~8分에 milling을 마친다.

Carbon black은 한꺼번에 全量을 加해도 좋다. 架橋剤의 添加는 open roll에서 하는 것이 원칙이나 粘着性이 현저한 即 triethylenetetramine은 위에서 混練한 compound를 잘 冷却시켜서 banbury mixer에서 添加하는 방법이 作業性을 改善할 수 있다.

投入方法은 TETA添加後 1分以下에서 떨어트리고 banbury의 溫度는 80°C以下로 하는것이 좋다. 이러한 狀態에서는 架橋剤가 完全히 分散되어 있지 않으나 마무리하는 roll에서 粘着도 없으며 作業이 容易하게 된다. 이 方法은 粘着性이 있는 架橋剤를 한꺼번에 完全히 分散시키는 것을 피하고 banbury에서 먼저 粗分散시켜서 熟成한 다음 sheeting이나 押出作業을 통해서充分히 分散시키는 것으로서 添加를 두번으로 나누어 compound의 發熱을 最少限으로 하여 粘着을 防止하

表12. Open roll과 banbury mixer의 比較

項 目	12in Open roll	10l Banbury mixer
Mooney Viscosity ML ₁₊₄ 100°C	59	64
Rheometer 190°C, RT-1.5kg/cm (min)	7.5	7.5
Press cure, 190°C × 9 min		
硬度(JIS)	59	59
100% 引張應力 (kg/cm ²)	26.5	31.0
引張強度 (kg/cm ²)	140	132
伸張率 (%)	415	327
混練條件, rotor回轉數, 回轉比	$r_1=15, r_2=18, 1.2$	$r_1=30.2, r_2=36.2, 1.2$
混練順序	重合體 1/2 C.B 1/2 C.B 다이호스 스테아르산 老防D ↓ ↓ ↓ 5' 5' 6' ↓	重合體 1/2 C.B 1/2 C.B 다이호스 스테아르산 老防D ↓ ↓ ↓ 1' 2' 2' ↓
架橋剤添加	Compound HMDAC ↓ 2' 6' ↓	12in roll 機添加
配合量, 녹스타이트 A-1095	100	8,000
Dia black H	40	3,200
다이호스	3	240
스테아르산	1	80
老防D	2	160
HMDAC	0.75	60
計	146.75	11,740

는 데 있다.

上記 open roll 과 banbury mixer 에 依한 混練의 比較를 表 12 에 보였으나 milling 效果에 依한 兩者의 差가 Mooney 粘度, 100% 引張應力, 伸張率에 多少 나타나고 있으나 架橋速度 物性 모두 거의 같은 값을 나타내고 있다.

3. 架橋劑와 架橋速度

1). 架橋劑의 種類

Acryl 고무에 對한 架橋劑의 選定은 다른 合成고무와 마찬가지로 架橋速度나 热安定性을 考慮하지 않

으면 안되지만 roll 作業性이나 貯藏安定性에 對해서도 생각할 필요가 있다. acryl 고무의 架橋劑는 polyamine 系가 主體로서 잘 알려져 있는 것으로는 hexamethylene diamine carbamate (HMDAC), Triethyl trimethylenetriamine (Trimen base), Triethylenetetramine (TETA) Mercaptoimidazoline (NA-22)와 酸化鉛의 混合物 등을 들 수 있다. 이들은 각각 一長一短이 있으나 그 중에서 HMDAC는 架橋速度 热老化, roll 作業性 및 貯藏安定性 등이 우수한 架橋劑이다. Trimen base 와 黃의 混合物은 热老化에는 效果의 이지만 roll 作業性이나 貯藏性에는 難點이 있다. triethylene

表 13. 配 合 例

配 合 例	No. 1	No. 2	No. 3	No. 4	No. 5
녹크스 타이트 A-1095	100	100	100	100	100
dia black H	40	40	40	40	40
二鹽基性 亞磷酸鉛(다이호스)	3	3	3	3	3
phenyl- β -naphthyl amine (D)	2	2	2	2	2
스테아르酸	1	1	1	1	1
HMDAC	0.75				
Trimen base		3			
TETA			1	1.5	
Accel-22					3
黃			0.5		
Dibenzothiazyl disulfide (Soxinol DM)				2	
酸化鉛($Pb_3 O_5$)					5

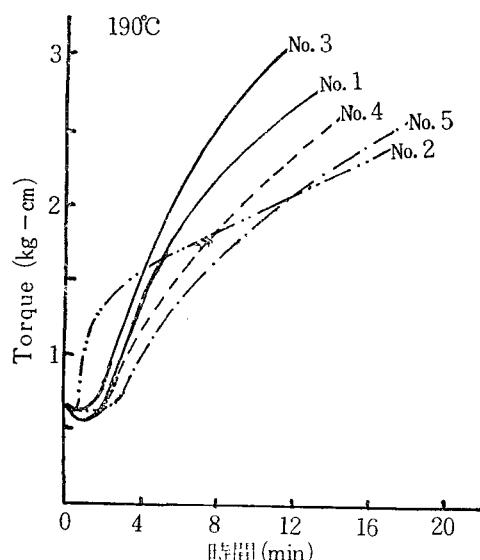


그림 15. Rheometer 架橋曲線

tetramine 은 특히 粘着性이 현저하고 挥發性이며 또 溫度가 높은 분위기에서의 効力의消失이 빠르고 時間に 따른 變化가 크다. NA-22 와 酸化鉛의 混合物은 粘着時間에 따른 變化 등 加工性은 좋으나 热老化, gear oil 中에서의 硬化등의 문제점이 있다.

Acryl 고무의 架橋反應은 2-chloroethyl vinyl ether 의 鹽素와 polyamine 的 脫鹽酸에 依해서 行하여지며 다른 含 halogen 重合體와 polyamine 的 架橋機構와 거의 마찬가지이다. 架橋點이 되는 2-chloroethyl ether 基의 反應성이 낮으며 polyamine 的活性은 큼에도 不拘하고 架橋溫度는 높다. 일반적인 amine 架橋에서 보는 바와 같이 架橋反應의 始作은 빠르고 架橋의 進行은 느리며 소위 tight cure type 이 아니고 長時間의 press cure 를 必要로 한다. 代表적인 架橋劑를 使用한 配合例를 들면 表 13 과 같다. 또 이 配合例에 對한 190°C에서의 rheometer 架橋曲線은 그림 15 와 같다. 이 그림에서 보는 바와 같이 polyamine 架橋 特有의 形態를 나타내고 있다. acryl 고무는 diene 系의 고무에 比해서 rheometer 架橋曲線의 torque 가 낮아서 1/2~1/3 程

表 14. 架橋時間에 依한 物性

項 目		硬 度	100% 引張應力 (kg/cm ²)	引 張 強 度 (kg/cm ²)	伸 張 (%)
Press cure: 170°C×5min (Post cure: 150°C×15h)	No. 1	51 (62)	15.0 (24.4)	90 (140)	880 (324)
	No. 2	44 (66)	14.6 (57.1)	98 (125)	626 (176)
	No. 3	50 (65)	13.2 (61)	93 (94)	878 (153)
	No. 4				
	No. 5	發 泡	發 泡	發 泡	發 泡
Press cure: 170°C×10min (Post cure: 150°C×15h)	No. 1	54 (62)	15.7 (28.3)	125 (151)	683 (322)
	No. 2	50 (67)	15.7 (57.1)	124 (131)	590 (191)
	No. 3	52 (67)	14.7 (65.8)	129 (99)	711 (147)
	No. 4	54 (70)	13.7 (54.6)	110 (109)	793 (172)
	No. 5	56 (74)	23.3 (71.8)	111 (116)	425 (126)
Press cure: 170°C×15min (Post cure: 150°C×15h)	No. 1	56 (64)	17.2 (27.3)	145 (150)	605 (310)
	No. 2	50 (66)	19.1 (61.6)	139 (131)	530 (188)
	No. 3	55 (68)	19.0 (70.8)	138 (98.4)	555 (137)
	No. 4	56 (71)	14.9 (57.1)	122 (103)	649 (164)
	No. 5	59 (74)	25.4 (96.4)	118 (114)	388 (116)
Press cure: 170°C×20min (Post cure: 150°C×15h)	No. 1	57 (64)	19.6 (35.6)	144 (165)	517 (303)
	No. 2	52 (66)	19.8 (65)	139 (134)	530 (179)
	No. 3	57 (69)	20.3 (66.7)	149 (96.4)	518 (133)
	No. 4	57 (71)	16.6 (59.8)	128 (108)	618 (166)
	No. 5	60 (75)	26.1 (100.5)	121 (125)	387 (121)
Press cure: 170°C×40min (Post cure: 150°C×15h)	No. 1	58 (65)	25.8 (39.3)	150 (156)	379 (255)
	No. 2	54 (67)	23.1 (58.7)	144 (127)	445 (181)
	No. 3	58 (70)	27.6 (73)	148 (102)	381 (136)
	No. 4	59 (72)	22.2 (65)	130 (108)	436 (162)
	No. 5	59 (77)	31.0 (110.8)	120 (121)	308 (109)
Press cure: 170°C×60min (Post cure: 150°C×15h)	No. 1	測~	定 치	않	음
	No. 2	54 (68)	25.8 (65.7)	138 (133)	370 (170)
	No. 3	60 (70)	30.6 (82.5)	134 (107)	311 (130)
	No. 4	60 (72)	28.9 (72)	133 (113)	365 (157)
	No. 5	61 (77)	35.0 (111.5)	110 (121.7)	280 (115)

度이다.

이는 acryl 고무의 热軟化에 依한 彈性率의 低下가 현
저하다는 것도 크지만 架橋密度가 적은것도 하나의 원
인이다. 이 때문에 型製品의 成形時에 問題點으로서
型中에 큰 背壓이 걸리지 않고 공기가 잘 안빠지기 쉽다.
또 收縮率이 커서 離形時의 變形이 일어나기 쉽다.
이와같은 事態를 피하기 위하여 press cure 만으로 가
장 적합한 架橋度를 얻을 必要가 있다.

2). 架橋速度

架橋速度는 HMDAC 를 例로 들면 150°C 에서 80 分
間, 170°C 에서 40 分間, 190°C 에서는 20 分間 前後가

된다. 다른 架橋劑도 거의 같은 程度이지만 170°C의
架橋溫度로 나타내면 表 14 와 같다.

위의 最適架橋度는 常態值 特性에서 設定한 架橋條件이며 實用的으로는 常態值만이 아니고 热老化, 油類
浸漬 및 圧縮永久歪, 永久伸張率등의 變形을 주었을 때
의 促進試驗을 기준으로 가장 적합한 架橋條件를 결정
할 수 있으나 acryl 고무는 press cure 만으로는 이를 試
驗을 만족할 수 없으므로 보통 高溫 空氣中에서 架橋
度를 증가시키는 工程을 취한다. 이 二次處理 即 post
cure 를 採用하므로서 press cure 的 條件은 最少限으로
면출수 있다. press cure 的 目표로서는 oscillating disk

rheometer에 依한 架橋曲線의 最低點으로 부터 torque 1.5kg/cm로 上昇하는 時間을 선정하여 2mm test piece의 press cure 條件으로 했을때 거의 最適 架橋度에 가까운 結果가 얻어진다. 이 設定基準에 따라서 表 13의 配合例에 따른 架橋溫度一時間의 關係를 보면 그림 16과 같이 된다.

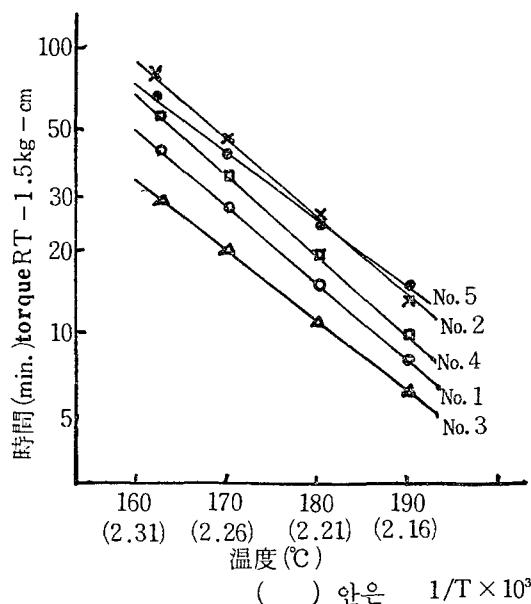


그림 16. Acryl 고무의 架橋溫度一時間

이 그림에서一般的으로 架橋速度의 比率을 나타내는 溫度係數 α 와 Arrhenius式에 依한 架橋反應의 活性 energy E 를 다음 式에 따라 求하면 表 15와 같다.

表 15. Acryl 고무의 溫度係數와 活性化 Energy
架橋溫度範囲: 160~190°C

配合 No	溫度係數 α	活性化 Energy E (Kcal/mol)
No. 1	1.84	22.2
No. 2	1.82	23.0
No. 3	1.73	19.6
No. 4	1.88	22.9
No. 5	1.87	20.8

※ 溫度係數 α

架橋溫度 t_a , t_b °C에 있어서의 架橋時間은 Z_a , Z_b 라고 하면

$$Z_a = Z_b \cdot \alpha^{(t_b - t_a)/10}$$

$t_b - t_a = 10^\circ\text{C}$ 일때 대개의 경우는 α 에 2.0에 가깝다.

※ 活性化 Energy E

絕對溫度 T_a , T_b 에 있어서의 架橋反應速度를 K_a , K_b 로 하고 架橋時間은 Z_a , Z_b 라 하면同一 架橋狀態일때

$$K_a \cdot Z_a = K_b \cdot Z_b$$

$$K_a/K_b = Z_b/Z_a$$

K_a , K_b 는 Arrhenius의 式에서

$$K_a = A \cdot \exp -E/R \cdot T_a$$

$$K_b = A \cdot \exp -E/R \cdot T_b$$

$$\therefore \text{로부터 } K_b/K_a = \exp E/R (1/T_a - 1/T_b)$$

이 式을 常用對數로 풀면

$$\log K_b/K_a = \log Z_a/Z_b = E/4,574 (1/T_a - 1/T_b)$$

인 關係式이 얻어진다. 이 式에 依하여 그림 16의 直線을 勾配에서 E 를 求한다.

여기에서 얻어진 acryl 고무의 溫度係數 α , 活性化 energy E $\alpha=1.8$, $E=22$ Kcal/mol의 値을 나타내고 天然고무 ($E=20.2$ Kcal/mol, $\alpha=1.38$)에 比해서活性化 energy는 크다.

以上과 같이 acryl 고무의 架橋溫度에 對한 架橋速度의 比率 即 溫度係數 α 는 比較的 커서 1.8을 나타내지만 架橋時間 그 自體는 天然고무와 其他 合成고무에 比해서 느린 type에 屬한다. acryl 고무의 架橋速度를 높이기 위해서는 아래 項目을 들수 있다.

重合體 自體로서는

- (1) 分子量을 높이고 分布를 均一하게 한다.
- (2) 組成分布를 均一하게 하고 活性單量體의 重合體中에서의 물分率를 높게 한다.
- (3) 活性單量體의 重合比率를 相對的으로 增加시킨다.
- (4) 鹽析劑의 除去를 完全히하고 乾燥時의 劣化를 防止하고 水分含有率을 極少로 줄인다.

配合技術에서는

- (5) 配合은 鹽基性으로하고 黃이나 貢系 化合物의 混入을 피하여 含水量 1% 以下의 配合劑를 選定한다.
 - (6) 架橋劑의 量을 증가 시킨다.
 - (7) ZnO , MgO 등 金屬酸化物을 少量 增加한다.
- 其他 混練方法, 保管中等 架橋速度를 低下시키지 않는 事項도 있으나 여기서는 省略한다. 위에서 列舉한 項目的 (3), (6) 및 (7)項以外는 積極的인 架橋速度의 增大를 기대하기 어렵다. 오히려 重合이나 配合 設計上의 주의사항에 속한다. (7)의 金屬酸化物의 添加는 硬度가 높게되고 熟老化도 크기 때문에 좋지 않다.
- (3)의 活性單量體 2-chloroethyl vinyl ether의 比率을 높게 하는 方法은 架橋速度를 높이는데 有効하다.

表 16. 架橋剤의 量과 架橋速度, 物性

項 目		HMDAC 0.75	HMDAC 1.0	HMDAC 1.25	HMDAC 1.5	TETA 1.5
Rheometer 170°C	RT-1.5kg-cm (min)	11.5'	7'	5'	4.2'	3.8'
Press cure	RT-3kg-cm (min)	21'	11'	7.5'	6.5'	5.5'
	硬 度	58	60	60	59	59
	100% 引張應力 (kg/cm ²)	29	29	29	30	29
	引張強度 (kg/cm ²)	57	62	62	62	62
	伸 張 率 (%)	588	594	649	620	638
Post cure 150°C × 15h	硬 度	59	64	66	68	67
	100% 引張應力 (kg/cm ²)	36	49	57	65	—
	引張強度 (kg/cm ²)	63	68	70	73	61
	伸 張 率 (%)	466	293	237	169	193

項 目		TETA 1.75	TETA 2.0	TETA DM	1.5 2.0	NA-22 Pb ₃ O ₄	3.0 5.0
Rheometer 170°C	RT-1.5kg-cm (min)	3.5'	2.8'	8.8'		12.5'	
Press cure	RT-3kg-cm (min)	4.5'	4'	14'		18.5'	
	硬 度	59	60	64		64	
	100% 引張應力 (kg/cm ²)	27	31	24		33	
	引張強度 (kg/cm ²)	63	68	60		67	
	伸 張 率 (%)	627	580	857		664	
Post cure 150°C × 15h	硬 度	70	72	65		70	
	100% 引張應力 (kg/cm ²)	—	—	44		65	
	引張強度 (kg/cm ²)	76	78	67		78	
	伸 張 率 (%)	135	115	436		208	

acryl 酸 ethyl 과의 95:5 의 polymer 는 4.0% 前後의 混入量 되지만 3% 增加하므로서 3割, 5% 增加하면 2倍의 架橋速度가 얻어진다. 마찬가지로 (6)의 架橋剤의 添加量을 증가하면 마땅히 架橋는 빨라진다.

이 方法은 가장 實用的이며 表 16 은 架橋剤의 添加量과 rheometer torque RT-1.5kg-cm RT-3.0kg-cm, 일 때의 時間 press cure 를 RT-3.0kg-cm 에서의 時間에서 했을 때의 物性質 및 post cure 後의 硬度를 나타낸 것이다. 여기서 使用한 重合體는 acryl 酸 ethyl 77.5, acryl butyl 15, 2-chloroethyl vinyl ether 7.5의 三元重合한 것이다. 活性單量體의 增量에 따라서 架橋時間은 단축되고 또 架橋剤를 變量시키면 短時間 成形이 可能하여 진다. 그러나 架橋剤를 증가시키면 post cure 後의 硬度가 높게 되고 伸張率은 減少하므로 그 量에는 限度가 있다.

3). 架橋條件

Acryl 고무는 press cure 만으로 最終的인 特性을 얻는데는 長時間의 필요로 할 뿐 아니라 또 遊離鹽酸이나

그 외의 것들을 氣化시키기 위해서도 post cure 가 必要하다. 따라서 press cure 는 最少限으로 끝이고 post cure 로서 최종적인 물성을 얻는 것이 要望된다. 表 14에 각각의 架橋剤에 對해서 170°C 에서의 press cure의 物性值와 그것을 150°C, 15 時間의 post cure 한 것의 값을 나타냈으나 短時間 成形한 것과 長時間 充分히 架橋한 것과의 사이에는 post cure 後에는 큰 差는 보이지 않는다. 그러나 架橋剤의 種類에 따라서는 post cure 依한 物性의 低下가 나타나며 특히 TETA 는 그 傾向이 크게 나타난다. 한便 HMDAC 를 架橋剤로 使用한 配合例 No. 1에 對해서 press cure 的 條件을 變更했을 때의 物性의 差異 및 各 架橋溫度에서의 加黃不足, 最適加黃의 것에 對해서 post cure 했을 때의 物性의 變化를 보면 그림 17 과 같다. press cure 가 不足한 150°C 20 分과 架橋度가 가장 進行된 190°C 20 分과의 post cure 後의 物性值의 差는 硬度가 2 point 100% 引張應力은 2倍로서 가장 크며 引張強度(10kg), 伸張率(100%)의 差는 적다.(表 17)

表 17. Press cure의 影響 (Post cure 150°C×15h)

項 目	加 黃 不 足 일 때			最 適 加 黃 일 때		
	150°C×20'	170°C×10'	190°C×6'	150°C×60'	170°C×40'	190°C×20'
硬 度 (JIS)	64	62	63	65	65	65
100% 引張應力 (kg/cm ²)	26.2	28.3	35.7	31.4	39.3	52.5
引張強度 (kg/cm ²)	146	151	150	154	156	156
伸 張 率 (%)	349	322	280	298	255	231
永久伸張率 25°C, 100%	2.3	2.0	2.7	2.5	2.5	2.0
Benzene 膨潤度 (%)	2.062	1.977	1.878	1.805	1.691	1.608
空氣中老化 175°C×70h						
硬 度 變 化	0	+1	+2	0	+1	+1
引張強度變化率 (%)	-20	-15	-13	-26	-19	-20
伸張率의 變 化率	-9	0	+10	-5	-13	+24
壓縮永久歪 150°C×70h (但 2mm sheet 淹漬)						
壓縮永久歪 (%)	43.6	40.7	35.6	34.2	32.3	31.1

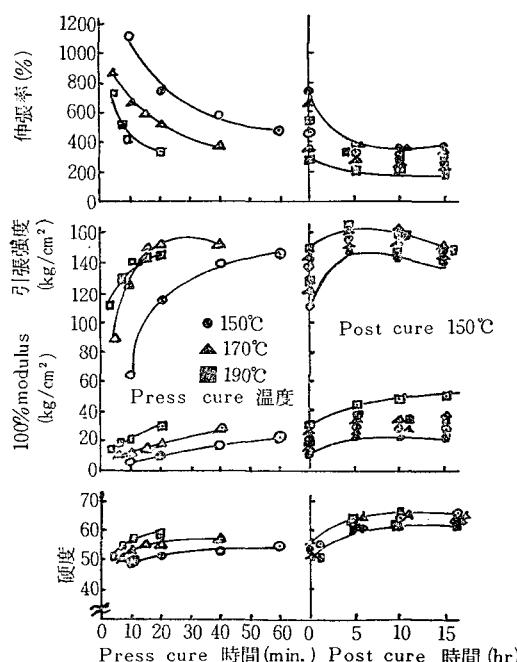


그림 17. Press cure-post 條件과 物性

이와 같이 press cure 가 不足한 것은 post cure로 충분히 보충할 수 있으므로 press에 依한 成形을 高溫短時間에 하는 것은 實用上의 長點이 많다. 表 17의 Benzene에서의 膨潤度(室溫, 48時間浸漬), 175°C에서 70時間의 空氣中에서의 變化率에서도 press cure의 架橋度의 差異가 post cure 後의 特性에 對한 영향은 적은 것을 알 수 있다. post cure의 溫度條件은 일 반적으로 150°C가 適當하지만 보다 높은 溫度에서 시간을 단축할 수도 있다. 이때는 160°C에서 10~11時間, 170°C에서 6~7時間, 180°C에서 4~5時間으로 하는데 高溫에서의 post cure는 物性의 低下가 크므로 調節이 어렵고 測定值의 变동이 크므로 170°C 정도에서 멈추는 것이 좋다. acryl 고무를 post cure 할 때에는 약간의 gas가 發生하여 特히 두꺼운 것일 때는 內部構造의 破壞를 일으킨다. 이 現象은 post cure를 必要로 하는 弗素고무나 silicon 고무와 마찬가지로서 단계적으로 post cure 할 必要가 있다. 두께에 따라서 그 方法이 달라지지만 일 반적으로 100°C에서 1時間동안 豫熱處理를 한 다음 150°C로 올려서 15時間 post cure하면 安全하다.

4. 補強劑의 效果

Acryl 고무는 非結晶性 重合體로서 天然고무처럼 伸張에 依한 結晶화 때문에 強度가 커지는 일이 없을 뿐 아니라 carbon black이나 white carbon 등의 補強劑에 依해서 自由로 하여 強度를 增減할 수가 없다. 이와 같은 性質은 非結晶性이고 또 饰和結合을 가진 다른 合成고무와 마찬가지다. acryl 고무는 補強劑를 含有치

表 18. 補 強 効 果

1. 配合内容									
녹스타이트 A-1095		100	100	100	100	100	100	100	100
다이호스	3	3	3	3	3	3	3	3	3
老防剤D	2	2	2	2	2	2	2	2	2
스테아르산	1	1	1	1	1	1	1	1	1
HMDAC	0.75	0.75	0.75	0.75	0.75	0.75	0.75	0.75	0.75
補強剤添加量	Diablock I	Dia black H	나페론 #10	Dia black FF	시스트 S	CK-3	스테아링 MT	시-갈 #300	에로겔 #200
	40	40	40	45	60	40	90	40	25
2. Press cure 190°C									
RT-1.5kg-cm (min)									
100% 引張應力 (kg/cm ²)	23.8	22.3	30.5	22.7	27.6	19.5	23.1	21.1	15.2
引張強度 (kg/cm ²)	159	144	127	139	118	138	78	144	111
伸張率 (%)	550	476	386	431	361	561	409	514	786
硬度 (JIS)	61	59	60	58	58	58	55	58	59
3. Post cure 150°C×15h									
硬度 (JIS)	68	65	69	67	65	66	65	67	65
100% 引張應力 (kg/cm ²)	36.9	48.5	60.0	41.2	56.1	30.5	55.0	38.9	21.9
引張強度 (kg/cm ²)	168	151	134	142	133	159	106	147	151
伸張率 (%)	365	251	207	257	196	418	188	289	616

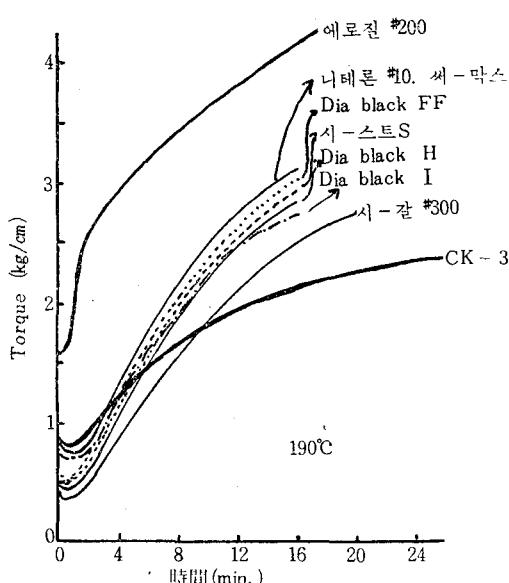


그림 18. 補強剤別 Rheometer 曲線

않은 原料고무의 強度는 硬度 30, 引張强度 15kg/cm², 伸張率 200%, 程度이나 補強剤에 依해서 引張强度를 最高 170~180kg/cm² 까지 向上시킬 수 있다. 補強效果는 acryl 고무에 對해서도 活性度가 높은 ISAF, HAF 가 가장 크며 MPC (CK-3) 및 無水珪酸(에로겔 #200)도 補強性이 있는 充填劑이다. 表 18 은 post cure 後의 硬度를 65~70 point 로 마추기 위하여 各 補強剤의 添加量을 조정했을 때의 物性值를 나타낸 것이다. pre sscure 는 그림 18 의 190°C에서의 rheometer 架橋曲線에서 torque RT-1.5kg-cm 에 達하는 時間을 조건으로 설정했다.

pH 가 작은 CK-3 에로겔 #200 은 架橋速度는 느리고 伸張率은 크게 나타나고 있다. 이를 補強剤를 使用 할 때는 架橋剤의 添加量을 增加할 必要가 있다. 이 傾向은 低引張應力 type HAF 인 시-갈 #300 도 마찬 가지지만 特히 無水珪酸은 架橋剤의 消費가 현저하고 gel 生成도 많으며 粘度의 上昇이 크다.

Acryl 고무의 mill 收縮, die swell 은 補強剤의 種類나 量에 따라 다르나 特히 添加量의 效果는 현저하다. 補強剤의 종류로서는 重合體와의 凝集 또는 結合力이 크고 表面活性인 carbon 이 效果의이며 添加量을 增加시키면 mill 收縮이나 die swell 이 적어진다. 表 19 는 補強剤의 종류와 變量액을 때의 Garvey 試驗에 依한 die

表19. 補強劑의 種類, 量과 Die Swell

Garvey die 試驗機

Screw: L=228.6mm, D=1in, 壓縮比=1.22.
pitch 幅=1in, 9pitch
回轉數=26rpm, die 斷面積=0.47cm²

項 目	添加量	mm/ min	g/min	die swell (%)	溫度 (°C)
Dia black I	40	410	54	117	69
Dia black H	40	340	47	128	68
니테론 #10	40	294	45	120	72
시스트 S	40	366	53	138	66
Dia black FF	40	367	53	136	73
CK-3	40	384	56	159	69
에로질 #200	40	468	52	78	72
Talc	80	564	67	78	81
白礫華 CC	80	457	63	94	70
니테론 #10	0	213	43	269	85
"	20	291	49	189	76
"	60	483	41	34	90
"	80	548	36	2	94

※ 配合은 表 18에 準함

swell을 나타낸 것이다. 같은量을 加했을때의 die swell은 swell ISAF, HAF, FEF, GPF, SRF의順으로 커진다. 그래서 添加量이 60部가 되면 swell은 적어지고 表面은 平滑하며 corner도 sharp하게 된다. 여기에 기인하여 押出特性이 좋은 compound로 하는데는 carbon black을 60部以上으로하여 加塑剤로 硬度를 조정하거나 粒子가 큰 FT, 탄산칼슘, HAF ISAF carbon 등을併用하는 등 充填量을 많게 하면 효과적이다.

5. 安定剤, 老化防止剤의 效果

Halogen을 含有하는 重合體는 일반적으로 安定剤를 加하는데 acryl 고무도 마찬가지로 二鹽基性亞磷酸鉛과 같은 安定剤를 添加하므로서 热安定性이 改善된다. 鹽析剤인 鹽酸이 남아 있을때 保存中에 있어서의 重合體의 劣化를 防止하는 效果가 있으며 架橋反應에 依한 遊離鹽酸, 其他의 反應物에 對한 安定剤로서의 역할을 한다. acryl 고무에는 二鹽基性亞磷酸鉛이 有効하며 鹽化 vinyl 등에 使用되는 스테아트酸鉛, 스테아르酸カルミ움, 바리움등은 效果가 없다. 添加量은 3~5部가 적합하며 多이 넣어도 效果는 작다.

Acryl 고무는 热安定性에 對한 特性을 가지고 있으며 다른 diene系 고무처럼 老化防止剤가 不必要하지만 高溫에서 長時間동안 安定한 狀態를 유지하기 위해서는 老化防止剤의 添加가 必要하다.

老化防止剤의 種類로서는 amine系가 좋으며 phenyl- β -naphthylamine (Antigene D), N-N'-di- β -naphthyl-p-phenylene diamine (Antigene F), N-phenyl-N'-isopropyl-p-phenylene diamine (Antigene 3C)등의 aryl amine類, diphenyl amine과 acetone의 反應生成物 (Antigene AM)등이 老化防止剤로서 效果가 있다. 表 20은 175°C의 空氣中에서 老化防止剤의 效果를 나타낸 것인데 重合體로는 acryl酸 ethyl 77.5, acryl酸 butyl 15, 2-chloroethyl vinyl ether 7.5의 懸濁重合物을 使用한 것으로서 架橋剤는 HMDAC이다. 懸濁重合에 依한 重合體는 乳化重合에 依한 것에 比하여 重合率이 낮고 低分子의 比率도 많기 때문에 热安定性은 어느 程度 떨어지므로 老化防止剤의 效果가 크다. 特히 伸張率의

表 20. 老化防止剤의 效果

녹스사이트 A-1677 使用
press cure: 180°C×10min post cure: 150°C×15h

老 化 防 止 剂		無	Antigene F 1.5	Antigene D 1.5	Antigene 3C 1 Antigene HP 1.5	Antigene MB 1.5
空氣中 175°C×70h	硬 度 變 化	+ 7	+ 5	+ 6	+ 7	-
	引張強度 變化率 (%)	-24	+ 1	-11	0	-
	伸張率의 變化率 (%)	0	- 1	+17	+ 1	-
空氣中 175°C×120h	硬 度 變 化	+10	+ 7	+ 8	+ 9	+10
	引張強度 變化率 (%)	-16	- 4	-16	0	+42
	伸張率의 變化率 (%)	-48	- 6	+ 6	+ 8	-63
空氣中 175°C×200h	硬 度 變 化	+11	+ 9	+ 9	+10	-
	引張強度 變化率 (%)	- 8	- 5	- 4	- 2	-
	伸張率의 變化率 (%)	-78	-26	- 9	-11	-

變化에 크게 나타나고 있다. 油類에서의 變化에 대해서는 생략하였으나 老化防止劑가 油類에 抽出되어 그 效果가 적은 것 油類中에서는 酸素가 遮斷되기 때문에 極壓劑와 같은 特殊한 添加劑가 加해지지 않은 경우 또는 加水分解를 받기 쉬운 重合體가 아닌限 보통 空氣中에 比해서 安定하다.

6. 可塑劑의 影響

可塑劑는 compound의 粘度調整, 粘着性의 賦與, 油類에 對한 膨潤度의 調節 및 低溫特性을 改善할 目的으로 添加되는데 耐熱性이나 耐油性이 있는 合性고무나 或은 이들의 特性을 고려한 材料로서는 可塑劑의 添加가 逆效果를 낼때가 많다. 即 氣化消費되는 可塑劑의 热劣化가 영향을 미친다. 또 油類에 浸漬되었을 때 抽出되어 收縮이나 硬化가 일어나기도 한다. 그러기 때문에 acryl 고무에 適合한 可塑劑는 沸點이 높고 热安定性이 좋으며 油類에 잘 抽出되지 않는 것이어야 되는데 高分子量의 可塑劑로서 可塑化 效果나 低溫性的改善에는 큰 기대를 할수는 없다. 表 21에는 高分子 ester의 paraplex G-25, ADK cizer P-200, 石油系의 sundex 790, 非 ion 界面活性劑인 이계팔 CO-730 및 脂肪酸의 lanoline을 선택하여 常態物性, 脆化點, 標準油에 依한 膨潤度를 나타냈는데 이들 可塑劑中에

서 paraplex G-25, 이계팔 CO-730이 比較的 效果가 있음을 알수있다. 可塑劑를 添加했을때의 問題로서는 架橋速度가 현저하게 低下하므로 添加量을 증가시키는 것은 좋은 방책이 못된다. 따라서 可塑劑는 加工助劑로서 3~5部 程度添加하면 좋다.

7. 貯藏性

架橋劑에 polyamine을 使用하고 있기 때문에 acryl 고무의 貯藏性은 좋지 않다. 空氣中 特히 高濕度의 분위기에 保管했을때나 配合劑의 含水量이 많다면가 하는 條件에서는 時間에 따른 變化가 크고 또 triethylene tetramine과 같은 挥發性인 것은 氣化消費에 依하여 時間에 따른 變化가 나타난다.

架橋劑中에서도 HMDAC나 NA-22, Pb₃O₄등은 安定하지만 다른 架橋劑에 對해서도 保管方法 即 低溫低濕한 屋內나 sheet 狀으로 하여 아래 위를 polyethylene film으로 sandwich 狀으로 하여 保管한다든지 하므로서 長期間의 貯藏이 可能하다. 表 22는 後者の polyethylene film으로 sandwich 狀으로 하여 쌓아서 25~30°C의 室溫에서 保管했을때 時間에 따른 變化를 나타낸 것인데 20日後에도 伸張率이 약간 커지고 架橋劑의 消費를 볼 수 있으나 使用하는데는 支障이 없을 程度이다. 時間에 따른 變化는 架橋劑의 消費로서 scorch를 이르

表 21. 可塑劑의 效果

녹스타이트 A-1095	100
니테론 #10	50
다이호스	5
스테아르산	1
Antigene D	1.5
可塑劑	10
HMDAC	1.5

Press cure: 180°C×10min, Post cure: 150°C×15h

可塑劑의 種類 物 性	無	Paraflex G-25	ADK cizer P-200	Sundex 790	이계팔 CO-730	Lanoline
ML ₁₊₄ (100°C)	52	39	33	28	32	31
Scorch time (min)	19	40	60<	60<	45	60<
硬 度	86	74	74	80	77	77
25% 引張應力 (kg/cm ²)	27.3	11.6	13.3	18.9	16.8	14.0
引張強度 (kg/cm ²)	134	120	123	114	113	121
伸 張 率 (%)	124	223	252	141	138	162
引裂強度 (kg/cm)	15	22	22	16	14	15
反撥彈性 (%)	26	22	21	25	25	24
脆 化 點 (°C)	-17.5	-21.5	-22.0	-17.5	-20.5	-15.0
膨潤度 ASTM No. 1 oil	+ 0.1	- 2.2	- 3.1	- 5.3	- 4.0	- 3.3
" ASTM No. 3 oil	+16.4	+12.9	+12.1	+10.3	+10.7	+13.7

※ 膨潤試驗 170°C×70h

表 22. 時間의 經過에 따른 變化

Press cure: 190°C × 9min (post cure: 無)

架 橋 劑		測 定 項 目	1 日	3 日	5 日	10 日	15 日	20 日
HMDAC	0.75	硬 度 (JIS)	59	58	58	56	58	57
		100% 引張應力 (kg/cm ²)	31.5	32.7	29.3	28.7	28.3	28.0
		引張強度 (kg/cm ²)	135	134	133	133	133	136
		伸 張 率 (%)	354	360	341	384	379	380
Trimen base	3	硬 度 (JIS)	64	60	61	59	58	57
		100% 引張應力 (kg/cm ²)	52.2	51.7	53.3	49.4	47.4	50.8
		引張強度 (kg/cm ²)	130	124	126	123	128	134
		伸 張 率 (%)	286	286	284	274	312	314
Sulfur	0.5	硬 度 (JIS)	62	61	62	59	60	60
		100% 引張應力 (kg/cm ²)	45.8	46.9	45.6	43.9	45.0	43.1
		引張強度 (kg/cm ²)	128	129	136	132	137	140
		伸 張 率 (%)	269	255	280	268	264	292
TETA	1.5	硬 度 (JIS)	60	59	59	57	55	59
		100% 引張應力 (kg/cm ²)	25.5	25.9	25.9	23.5	23.0	23.3
		引張強度 (kg/cm ²)	115	113	113	106	108	112
		伸 張 率 (%)	500	503	487	570	512	537
NA-22	3	硬 度 (JIS)	63	62	62	62	62	59
		100% 引張應力 (kg/cm ²)	57.4	56.8	55.1	53.4	50.1	46.6
		引張強度 (kg/cm ²)	126	123	121	121	126	128
		伸 張 率 (%)	242	230	220	245	279	309
Pb_3O_4	5	硬 度 (JIS)	63	62	62	62	62	59
		100% 引張應力 (kg/cm ²)	57.4	56.8	55.1	53.4	50.1	46.6
		引張強度 (kg/cm ²)	126	123	121	121	126	128
		伸 張 率 (%)	242	230	220	245	279	309

配合 : Thermotite A-1095: 100, 니페론 #10: 40

다이호스 : 3, 老防D : 2

스테아르산 : 1, 架橋劑 : 別記

커서 사용할수 없게 되는일은 acryl 고무에서는 적고
架橋劑의 不足量을 다시 添加하므로서 다시 사용할 수 있다. 이들 保管方法 或은 時間에 따른 變化를 이르킨 compound 의 再生은 實際生產에서는 귀찮은 일이며 充分한 安全을 감안하여 4~5日 사이에 使用할수 있는
量을 준비하는 것이 實用的이다.

8. 接着劑의 種類

Acryl 고무는 成形할때에 金屬과 接着시키는 것은
較的 쉬우며 適合한 接着劑도 많이 있다. 아래의 接着
劑들은 좋은 接着狀態를 나타낸다.

Thixon XO-1099 (Dayton chem. Co.)

Thixon XO-1526 (")

Thixon XO-1620 (")

Thixon XO-811 (")

Chemlock 607 (Hughson Chem. Co.)

Ty ply BN (Marbon Chem. Co.)

架橋劑의 種類(即 TETA 에 比해서 HMDAC 는 接

着의 安定性이 있다)나充填劑의 種類에 따라서多少의 差異는 나타나지만 위의 接着劑들의 어느것을 選定하므로서 해결될수 있다.

VII. 結 言

위에서 記述한 바와 같이 acryl 고무에 대하여 극히
개략적인 것을 설명하였으나 acryl 고무는 아직 완전히
軌道에 오른 材料라고 할 수 있는 단계라고는 할 수 없고
특수한 條件에 사용되는 材料로 공급되고 있는데
불과한 실정이라 하겠다.

다만 acryl 고무가 가진 耐熱性이나 耐油性 그리고
耐候性等의 特徵을 유지한채 加工性을 改善할수 있게
된다면 가혹한 조건下에서 사용되는 각종 고무부품 개
발에 크게 寄與할수 있을 것으로 期待되는 바이다.

끝으로 本稿의 內容이 여러가지로 不充分하게 된 點
이 많으나 독자들에게 다소나마 도움이 될 수 있다면
영광으로 생각하는 바이다.

参考文献

- 1) 久保田威夫 等: 日本ゴム協会誌 29, 786 (1956)
- 2) 大橋九萬雄 等: 工業化學雑誌 61, 33 (1958)
- 3) J. C. Monthermoso et al: *J. Polymer Sci.* 32,

523 (1958)

- 4) A. Morris et al: *Rubber Age.*, June, 403 (1963)
- 5) JIM Steusse: *Rubber World.*, May, 78 (1964)
- 6) J. Lawler et al: *Rubber Age.*, June, 47 (1968)
- 7) 日本ゴム協会編: 特殊合成ゴム 10講 (1970)
- 8) 伊奈 勉等: 工業化學雑誌 78, 213 (1970)

<TOPICS>

Caster oil을 基材로한 사로운 Urethane elastomer

Caster oil이나 그 유도체는 urethane elastomer (C. E. Gast, W. J. Schneider, J. C. Cowan, J. Amer. Oil. Chem. Soc. 43, 418 (1966). C. K. Lyon, V. H. Garrett, ibid. 47, 145 (1970)) 제조 중간체로서의 사용에 成功。

Urethane elastomer는 hydroxy Compd.와 Polyisocyanate 와의 반응으로合成되는데 caster oil을 base로 한 elastomer는 耐湿性, 震動吸收性, 電氣絕緣性 등이 우수하다.

Lyon (C. K. Lyon, V. H. Garrett, ibid. 50, 112 (1973)) 등은 diisocyanate와 caster oil 유도체와의組成變化에 依한 elastomer의 特性變化를 검토하였다.

使用原料는 toluene diisocyanate (TDI), diphenylmethane diisocyanate (MDI), caster oil과 mono 또는 dialkanol amine과의 反應生成物인 caster oil의 amide, licinoic amide, butane diol-dilicinoic ester, caster oil, propylene glycol-monolicinoic ester, pentaerythritol 등이다. 이들로 合成된 urethane elastomer의 特性(硬度, 彈性, 引裂强度, 應力歪, 壓縮歪, 耐水性, 耐油性)을 검토하였다.

一般的으로 caster oil에 비교하여 licinoic acid와 polyalcohol과의 ester에 依하여 水酸基가 증가할 수록硬度, 引張强度, young率, 引裂强度가 증가하나 伸張率은 감소된다. licinoic amide elastomer는 硬度, 強度高引裂强度, 比較的 높은 反發彈性를 나타낸다.

또 amide-elastomer는 높은 引張 및 引裂强度를 가지며 propyleneglycol-mono licinoic ester, caster oil과 amide의 混合物 또는 amide와 dilicinoic ester混合物로 된 것은 柔軟하고 좋은 特性的 elastomer가 됨을 알 수 있다.

amide로 제조된 elastomer는 caster oil을 base로 한 elastomer보다 3倍의 吸油性이 있다. 吸濕性은 caster oil을 base로 한 elastomer는 적으나 水酸基를 많이 함

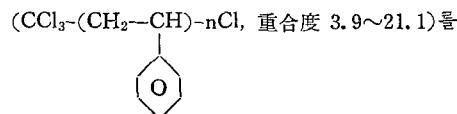
유한 licinol acid ester을 사용하면 다소 크게 된다.

脂肪族 DMI로合成된 elastomer는 芳香族으로 된 것보다 色相이 좋고 日光褪色도 적고 TDI代身에 MDI를 사용하면 引張强度와 引裂强度는 3倍가 된다.

化學と工業 26 (12), 810 (1972)

NBR, SBR, BR 및 合成 NR에 對한 Telomer의 添加效果

Styrene과 carbon tetra chloride의 radical telomerization으로 重合度가 다른 telomer



合成하여 NBR, Carboxylated NBR, SBR, BR에 2~2.5phr配合하고 그 效果를 검토하였다.

Telomer를 이들 고무에 침가하면 Mooney 점도가 다소 低下되어 加工性이 向上되고 加黃物의 特性에 對해서는 SBR은 전혀 telomer의 효과를 인정할 수 없으나 그 이외의 고무에서는 物性이大幅 改良된다. 特히 carboxylated NBR는 telomer의 배합이 카아본불백에匹敵되는 강도를 나타내고 있다.

合成 NR에 있어서는 telomer의 重合度가 5~10位, 添加量은 5phr 정도가 最適이라고 하며 效果는 고무의 二重結合과 telomer의 反應에 의한 것이라고 생각한다.

Telomer의 合成은 교반기, 온도계, Condenser, N₂ 가스도입관을 장치한 4口 플라스크에 所量의 styrene과 CCl₄ 측매로 α, α'-Azobis isobutyronitrile (AIBN)을 1.6×10⁻² mol/l 침가하고 80°C에서 10시간 반응시킨 다음 1/3로 농축시키고 8~10倍 容量의 methanol中에 침전시켜 glass filter로 여과하여 40~50°C에서 48시간 진공건조시킨다. 중합도는 halogen을 분석, 함유량으로 계산한다.

Nippon Gomu Kyokaishi,

46(10), 886 (1972)

47(2), 116 (1973)