鉄道車輌用日立中型ゴム緩衝器について

Hitachi Medium Sized Rubber Cushioned Draft Gears for Rolling Stocks

中村陽一*
Yoichi Nakamura

内 容 梗 概

日立ゴム緩衝器は米国ナショナル マリアブル アンド スチール キャスチング社との技術提携にもとづき製作されたものである。本文は日立ゴム緩衝器の概要を紹介し、とくに各種の試験研究を経て最近完成した日立中型ゴム緩衝器について述べたものである。

日立中型ゴム緩衝器は郊外電車級車輌を対象として設計され、その試験結果、ならびにナショナル社の資料より、郊外電車級車輌用緩衝器として適切なるものであることが立証された。

[1] 緒 言

車輌の高速化、積載荷重の増大化とともに現在使用されている緩衝器では容量が不足しており、さらに車輌技術の向上とともに、乗心地に対しても検討が行なわれるようになり、緩衝器においてもクッション改良の必要性に迫られてきた。

従来使用されている緩衝器は主に摩擦摺動を伴つた金属バネ式のものであるが、これは緩衝容量、クッション効果の点などで十分なものであるとはいえず、これらに代るものとしてゴム緩衝器が出現したのである。

緩衝器にゴム製の緩衝体を使用することは、外国においてかなり以前から行なわれているが、わが国では戦後インドやパキスタン向車輌に装備した例はあつても国内ではいまだ実用に供されていない。

日立製作所は米国ナショナルマリアブルアンドスチールキャスチング社(以下ナショナル社と称す)と各種車輌用ゴム緩衝器の技術提携を行い、国内車輌に使用する準備を進めてきたが、実用化の第一段階として、郊外電車級車輌を対象とした日立中型ゴム緩衝器を製作し各種の試験を行つたので、それについて報告したい。

[II] 日立中型ゴム緩衝器の概要

ナショナル社のゴム緩衝器には剪断型と圧縮型との二 種類あり、剪断型をディーゼル機関車用に、また圧縮型 を客貨車(産業車輌を含む)用に使用している。

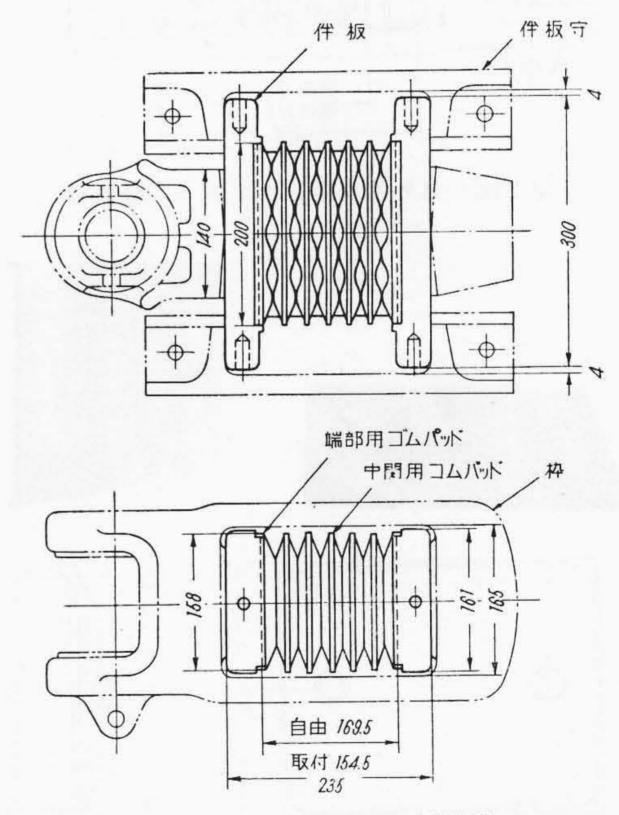
試作に当り第一段階として客貨車(電車,産業車輌を含む)を対象とした圧縮型ゴム緩衝器を取り上げ,その緩衝容量を基準とし,第1表のような分類にもとづいて大型,中型,小型の3種を計画した。

日立中型ゴム緩衝器は郊外電車級の中型車輌を対象として設計したもので、その構造を第1図に示し、従来の郊外電車用緩衝装置と互換性をもたせたものを第2図に示す。本緩衝器は第3図および第4図に示すように、鋼

第1表 日立ゴム緩衝器の分類

£E !	類	緩衝容量(t-cm)		現用緩衝器	適用車種
種		範 囲	標準	光用版图部	旭 /11 中 1里
日立大型ム緩衝器		50以上	125* (55)	50t,3°t 輪バネ緩衝器 丙種摩擦緩衝器	国鉄客貨車, 大型貨車
日立中型ム緩衝器		25~50	30* (40)	コイルバネ緩衝器 渦巻輪バネ緩衝器	郊外電車,小型貨車 大型産車
日立小雪ム緩衝器		25以下	未定	コイルバネ緩衝器	産業車輌

(注): * 括弧内は最大撓み量 (mm) を示す

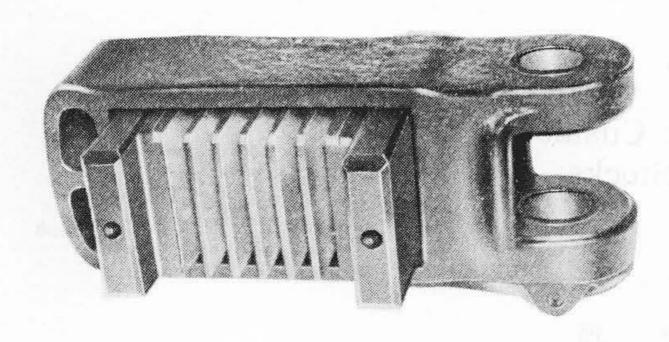


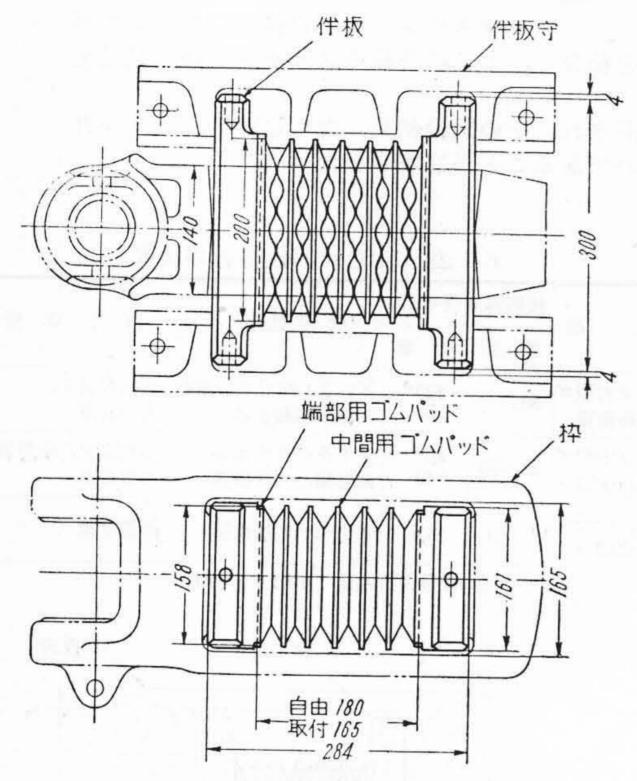
第1図 日立中型ゴム緩衝器

板の両面または片面に、波状のゴムを接着させたゴムパッドを数枚重ねたものであり、その荷重一撓み曲線は**第 5** 図のとおりである。

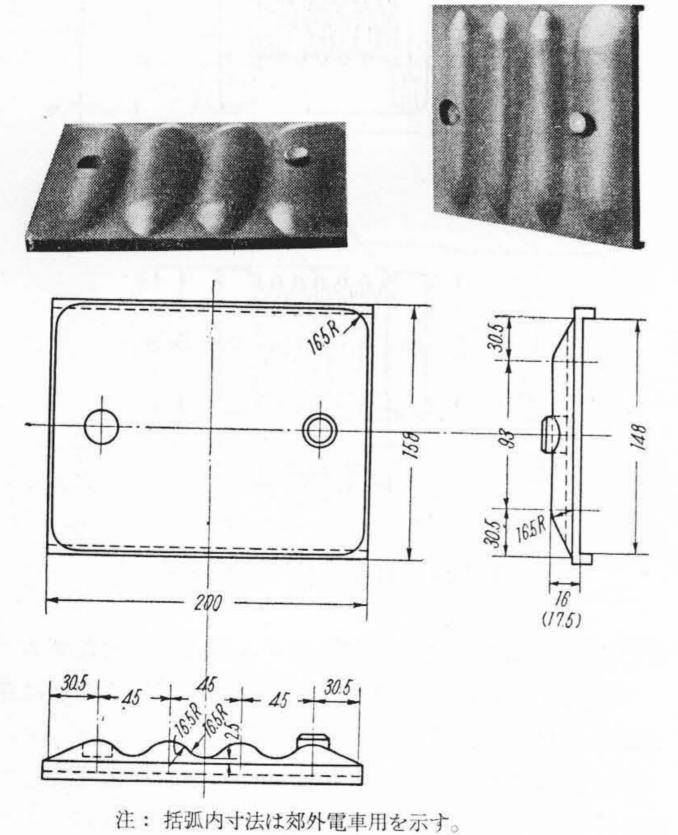
本緩衝器はゴムパッド群が緩衝枠の中に伴板を介して 取付けられ,ゴムパッドの凸部は隣接するゴムパッドの 凹部に嵌り,さらに端部用ゴムパッドは伴板に嵌り込ん

^{*} 日立製作所笠戸工場





第2図 郊外電車用日立中型ゴム緩衝器



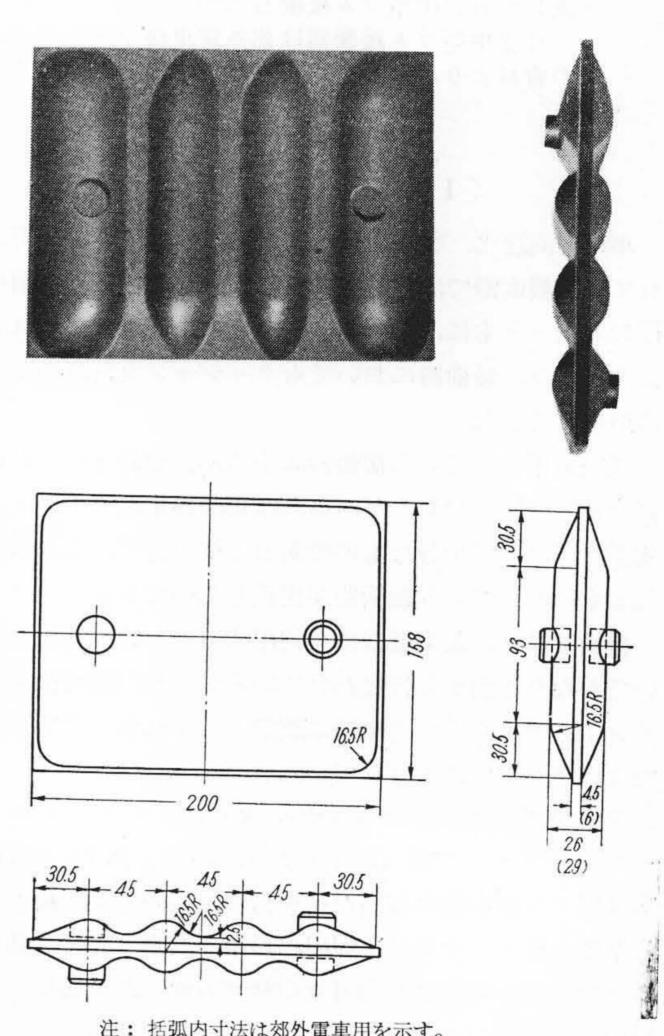
第3図 日立中型ゴム緩衝器端部用片面ゴムパッド

でいるので、作動中ゴムパッドがはずれ落ちることな く, 安定した状態に取付けられ十分機能を発揮できる。

[III] 日立中型ゴム緩衝器の性能試験

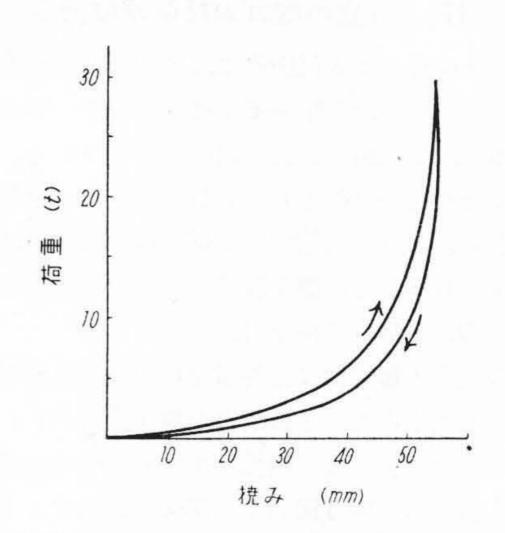
(1) 試験方法

本ゴムパッドの性能試験はその製作を担当したブリヂ ストン タイヤ株式会社で行つた。その試験要領を第2 表に示す。性能試験は設備の関係から静的試験のみにと どめた。緩衝器の性能を完全に把握するためには動的試



注: 括弧内寸法は郊外電車用を示す。

第4図 日立中型ゴム緩衝器中間用両面ゴムパッド



第5図 日立中型ゴム緩衝器荷重一撓み曲線

験を行う必要があるが、これについては現在実験計画中 で、後日報告したいと考える。

試験方法としては車輌用防振ゴムに対しては,国鉄仕 様書(国鉄仕様書 SA-96 車輌用防振ゴム仕様書,以下 SA-96と略す)があるので,これを基準にして,ナショ ナル社の仕様書,JIS,ASTM 仕様書などを考慮して第 2表のような試験を行つた。

(2) 試験結果

上記仕様にもとづいて行つた試験結果を第3表に示 す。ここで静的弾性率は下式により求めた。

$$E = \frac{Kh}{Af}$$
.....(1)
 $f = 1 + 1.65 S^2$

ここで E: 弾性率

K: バネ常数

h : ゴム厚さ

A: 受圧面積

f : 弹性割增率

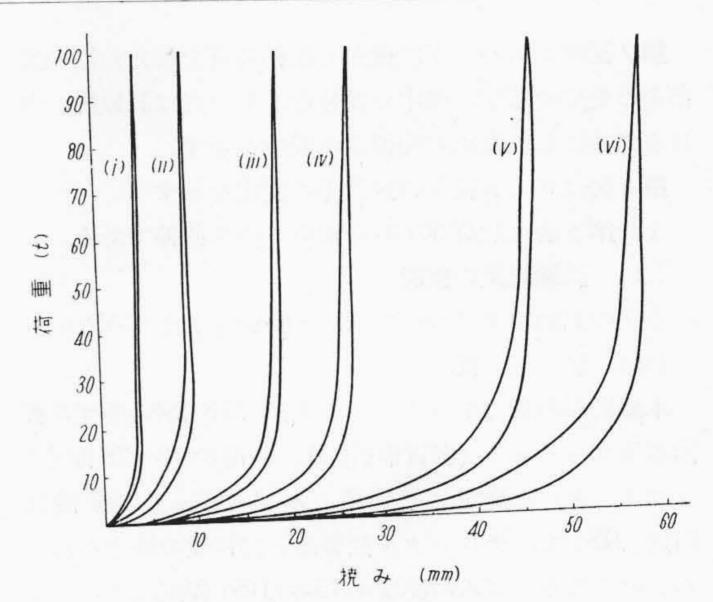
S:形状率

第6図 はゴムパッドを下記のように組合せた加荷 100t の際の荷重一撓み曲線である。

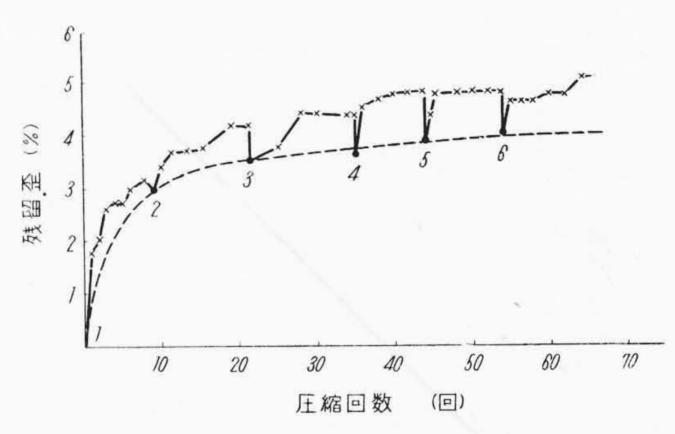
- (i) 端部用パッド (以下"端"と略す) 1 枚
- (ii) 中間用パッド (以下"中"と略す) 1枚
- (iii) "端"+"中"+"端"
- (iv) "端"+"中"+"中"+"端"
- (v) "端"+"中"+"中"+"中"+"中"+"啸"
- (vi) "端"+"中"+"中"+"中"+"中"+"中"+"常"

第2表 日立中型ゴム緩衝器ゴムパッド試験要領

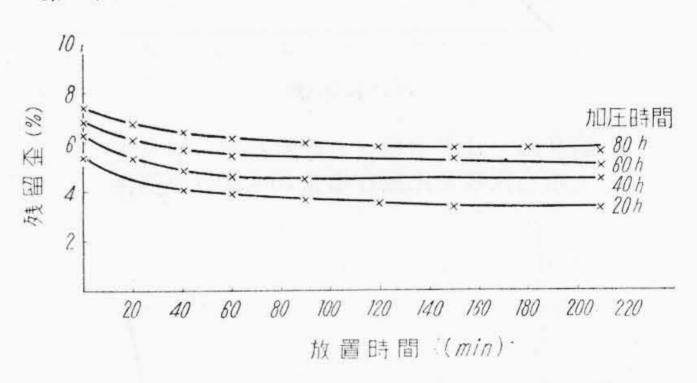
項番	項	試 験 方 法
1	抗張力詞	JIS K6301 に規定された試験片 (ダンベル状)(1)により切断時における引張力および伸びを測定する。
2	老化試	JIS K6301 に規定された試験片 (ダンベル状) ⁽¹⁾ を用い国鉄仕様書 SA-96 車輌用防振ゴム仕様書に規定された老化試験を行う ⁽²⁾ 。
3	クリー試	A.S.T.M. に規定された試験片 (1½"φ×½")に 25% の圧縮変位を与え,70°C の恒温槽に 22 時間保持し外力を除去し,常温にて 30 分間放置した後,その圧縮残留歪を下式で求める。
4	静的弾性試	国 15φ×10の 丸型試験片を使用し, 10% 歪における計 的バネ常数を測定し, 静的弾性率を求める。
5	圧縮試	対 ゴムパッドの組合せ枚数を変えて圧縮試験を行う。
6	残留歪詞	(1) ゴムパッドに 30t の圧縮荷重を5分間与えた 後荷重を除去し、自由状態に30分間放置し、30分 後におけるゴムパッドの厚さを測定し、試験前の ゴム厚さに対する残留歪を求め、それを繰返して 行う。(1日約10回試験後、翌日まで放置) (2) 15¢×10の丸型試験片(金属、接着型)を室器 にて約36%、おのおの20、40、60、80時間圧終 後残留歪の変化を測定する。



第6図 日立中型ゴム緩衝器 ゴムパッド 荷重-撓み曲線



第7図 ゴムパッドの繰返し荷重と残留歪との関係



第8図 ゴム試験片の加圧後放置時間と残 留歪との関係

第3表 日立中型ゴム緩衝器ゴムパッド試験成績

項番	項目	試驗	成 績	
1	比 重	1.1	18	
2	硬 度	74度 (JIS)		
3	抗張力試験	抗 張 力 186 kg/cm²	伸 440%	
4	老化試験	抗 張 力 163 kg/cm² 抗張力の変化率 -12.3%	伸び 374% 伸びの変化率 -15.0%	
5	クリープ試験	残 留 歪	: 23%	
6	静的弹性率	72kg/	cm²	
7	圧縮試験	第 6	図	
8	残留歪試験	(1) 第7図	(2) 第8図	

第7図はゴムパッドに繰返し圧縮荷重を加えた際の残留歪の変化を示す。図中の番号を附した点は試験後,翌日まで放置したための残留歪の減少を示す。

第8図はゴム試験片の残留歪の変化を示す。

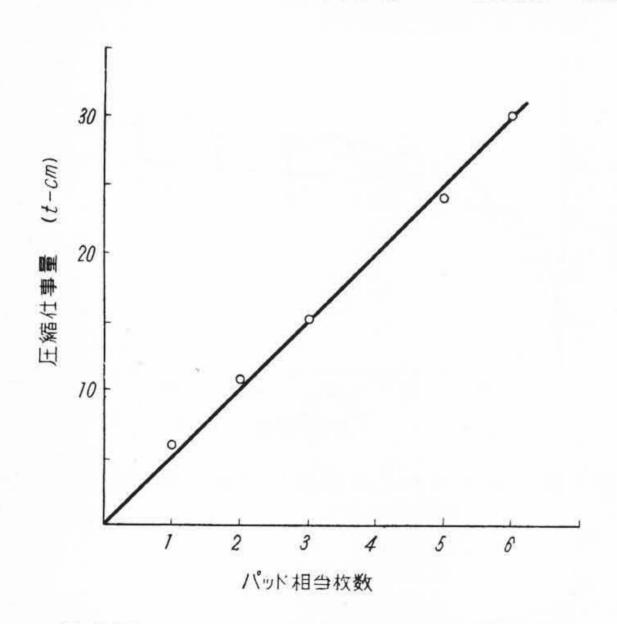
なお第5図は加荷30t時の荷重一撓み曲線である。

(3) 試験結果の検討

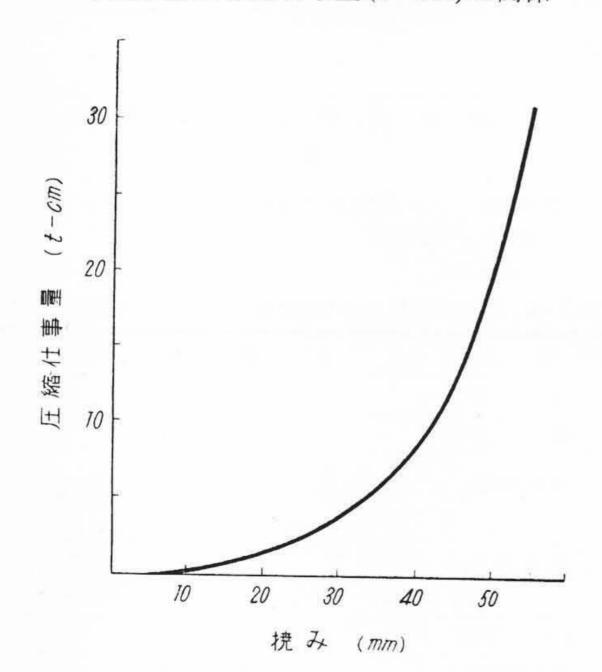
上記の試験結果について二,三検討を加えてみたい。

(a) 硬 度

本緩衝器の基であるナショナル社 MF-293 型ゴム緩衝器用ゴムパッド (客貨車用) は、硬度を 73~78 度 (ジュロメータ) と規定している。本ゴムパッドの硬度は 74度 (JIS) で、ナショナル社製品と同程度の硬さを有するものである。ゴムの硬度を 75度 (JIS) 程度にするのは 防振ゴムの通念からみて若干高すぎるが、緩衝器の構造、



第9図 日立中型ゴム緩衝器ゴムパッド 相当枚数と圧縮仕事量(0~30t)の関係



第10図 日立中型ゴム緩衝器ゴムパッドの 撓み量と圧縮仕事量の関係(ゴムパッド相 当枚数6)

ならびに性能との関係上、これより硬度を下げるのは困 難である。

しかしゴムの性能が優秀であり、しかも使用上問題が ないのでとくに硬度を下げる必要はない。

(b) 抗張力試験と老化試験

本ゴムパッドは**第3**表に示すように SA-96 の仕様 (硬度65~74度 JIS の際, 抗張力: 150 kg/cm² 以上, 伸 び:350% 以上を標準, 老化試験後の抗張力ならびに伸 びの変化率 20%以下)を十分満足するものである。

(c) クリープ試験

本ゴムパッドは第3表に示すように SA-96 の仕様(クリープ試験後の残留歪: 25%以下)を満足している。

ナショナル社製品 MF-230 型ゴム緩衝器用ゴムパッド(産業車両用)は、残留歪 43% を示しており、本ゴムパッドは緩衝ゴムとして良質なものであることがわかる。

(d) 圧縮試験

ゴムパッドの圧縮試験において,加荷 100t では破損 現象は生じなかつた。郊外電車級車輌では,最大荷重を 30t 程度にみておけばよいので,強度的には十分であ る。

ゴムパッドの荷重一撓み曲線は、パッド相当枚数に比例して撓みが増加することが第6図よりわかる。第9図は、加荷 0~30 t 時のゴムパッドの圧縮仕事量と相当枚数の関係を示したもので、両者の間には比例関係がある。なおゴムパッド相当枚数とは、端部用ゴムパッドは片面しかゴムが接着されていないので、パッド2枚を中間用ゴムパッド1枚と同じにみなして数えたものである。第10図は、ゴムパッド相当枚数6枚の際の撓みと圧縮仕事量との関係を示したもので、撓みの増加とともに圧縮仕事量が急激に増加することがわかる。

本ゴム緩衝器はこれらの性質を利用して, ゴムパッドの枚数, 取付時の圧縮量, ならびに最大撓み量を変えて, かなり自由に条件に適した緩衝器を設計することができる。

また,加荷100t時の圧縮応力は330 kg/cm²であり、SA-96 における引張試験の接着強度(54.2 kg/cm²以上)の約6倍でも破損が生じていない(圧縮試験荷重を引張の3倍としても規定の2倍の強度である)。なお郊外電車に使用した際の最大圧縮変形量(荷重30t)は約40%である。

(e) 残留歪試験

第7図より圧縮残留歪は約4%で飽和することが推定される。したがつてゴムパッドを緩衝装置に取付ける際に,この値だけ考慮する必要がある。また最初に数回繰返し荷重を加えることにより,使用中の残留歪の進行を約1%にとどめ,性能変化を防ぐことができる。

第8図より,圧縮残留歪は加荷時間が長いときは約6%生ずることがわかる。しかし,実用上は,このような大荷重が持続することはないので,本緩衝器における残留歪は上述の約4%であると考えられる。

[IV] 日立中型ゴム緩衝器の性能

(1) 緩衝器の二大性能

一般に緩衝器は

- (i) 衝撃を受けたときその衝撃エネルギーに相当する と結仕事をすること(緩衝容量)。
- (ii) 衝撃を受けたときによいクッション作用をなす こと (クッション効果)。

の二特性を備えている必要がある。このほかにさらに

- (iii) 衝撃エネルギーを十分吸収すること (減衰効果)。
- (iv) 一定の最大荷重および撓みのもとで,できるだけ多くの圧縮仕事をすること(緩衝効果)。

の二特性を備えていることが望ましい(4)。

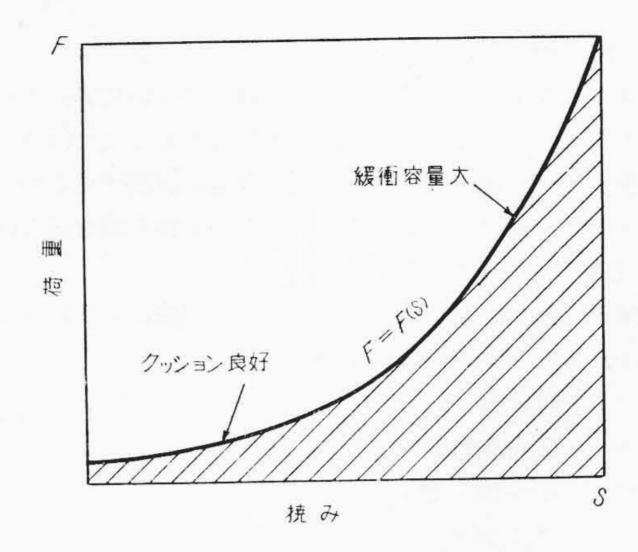
緩衝器は上記4特性を有することが理想であるが、最小限前者の2特性をもたさねばならぬ。この2特性は相反する性質のもので、クッション効果を良好にすると緩衝容量は小になり、逆に緩衝容量を大にするためにはクッション効果を犠牲にせねばならぬ。したがつて緩衝器としてはこれらの条件をできるだけ満足させるため、衝撃の小さい低荷重下では、緩衝容量を犠牲にしてクッション効果をできるだけ良好にし、とくに容量の要求される衝撃の大きい高荷重下では、クッションを犠性にして緩衝容量を増加させるよう設計する必要がある。したがつて緩衝器の荷重一撓み曲線は第11図のような上に凹の曲線にする必要があり、日立中型ゴム緩衝器はこの条件を満足するものである。

(2) 緩衝容量

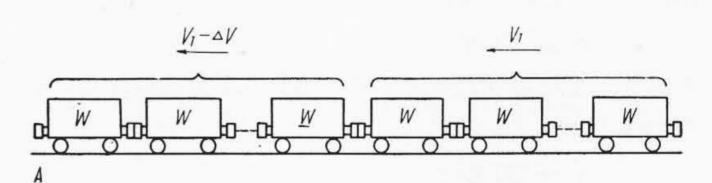
緩衝器の荷重撓み曲線を第11図のように仮定すると 撓み s のときの圧縮仕事量は

であらわされる。上式より郊外電車用日立中型ゴム緩衝器の容量を計算すると、圧縮撓み量 40 mm の際の容量は 30 t-cm になる。

第12図に示すように、速度 V_1 で走行中の (m+n) 輌の同一重量 (W) の編成電車が、m 輌目と m+1 輌目間に速度変化を生じ、m 輌目までの速度が $V_1-\Delta V$ になった際に、車端衝撃により各緩衝器が吸収するエネルギー量を A とすると、エネルギー保存の法則ならびに運動量保存の法則よりつぎの 2 式が成立する。 なおここで V_2 は車端衝撃後の速度である。



第11図 緩衝器の荷重一撓み曲線



第12図 編成電車間の速度変化

となる。郊外電車は普通 2~4 輌編成なので、電車重量 40t の際,緩衝器が完全に作用する限界 (第2図に示したように、伴板守のストッパのためストロークは 40 mm に限定される)の速度変化を求めてみる。

(i) 2 輌編成の場合m=n=1: △V=2.77 km/h

となる。すなわち、本緩衝器を装備した郊外電車は、車輌間の速度変化、すなわち衝撃速度が 3~4 km/h までは、緩衝器が十分作用する。したがつてこれ以上の衝撃速度の際には、緩衝器の吸収できぬ余剰エネルギーを台枠そのほかで吸収せねばならぬ。郊外電車では常時生ずる最大衝撃速度は 3km/h 程度と推測されるので、本緩衝器の容量は適切であると考えられる。

(3) 耐久性

ゴムパッドの寿命は老化と疲労破損について考えるべきであり、老化性については既述したのでここでは疲労破損について述べる。疲労試験は今後の課題であるが、 サショナル社の研究によると、つぎの条件の場合耐久性 が最良といわれている。

第13図は本緩衝器ゴムパッドの断面形状を示したもので、ナショナル社の研究では

 $A = (4 \sim 5) B$

C = 0.25 B

 $\alpha = 32 \sim 42$ 度

 $\beta \leq 24$ 度

を標準としており、最大圧縮量 40~45% の反復衝撃負荷に対してなんら破損を生じない条件は

 $\beta \leq 24$ 度

であり、また最大圧縮量35%程度の反復衝撃負荷に対 しては

 $\beta \Rightarrow 30$ 度

でもよいといわれている。(5)したがつてこの条件を満足する本緩衝器は、耐久性の点においても十分と考えられる。

(3) ナショナル社製ゴム緩衝器の動的試験

第14 図は、MF-295 型ゴム緩衝器 (大型貨車用) について行つた衝撃試験の結果で、これは実車を衝突させて測定したものである。これより衝突速度の大きいときは、中梁に生ずる応力が従来の摩擦式緩衝器の場合よりはるかに小さいことがわかる。

第15図は MF-293型 ゴム緩衝器上に, 27,000 lbs (12.3t) の重槌を図示の高さから落下させた際の衝撃荷重と撓みの関係を測定したものであり,静的荷重一撓み曲線とほとんど差がない。

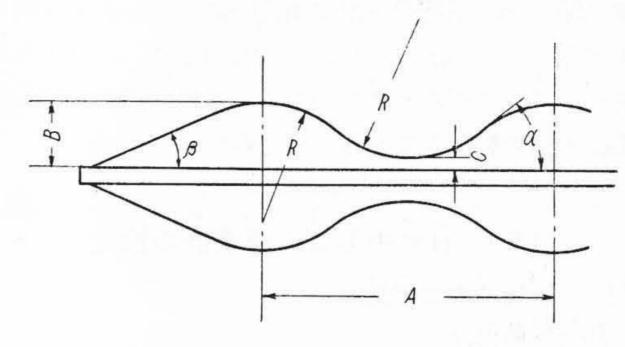
(4) 特 長

上記にもとづきその特長を列記すると下記のようになる。

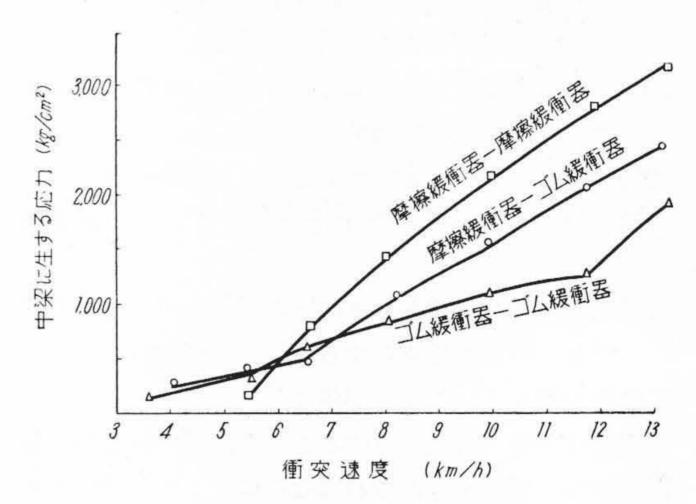
- (i) 緩衝容量が大きく,郊外電車級車輌用として適切な容量である。
- (ii) クッションが良好である。
- (iii) 郊外電車用は、伴板守を改良してストッパを除去することにより緩衝ストロークを増加させ、 クッション効果を良好にするとともに、緩衝容量を増加できる。

注:第2図に示すよう伴板守にはストッパがついているので,ストロークが制限される。

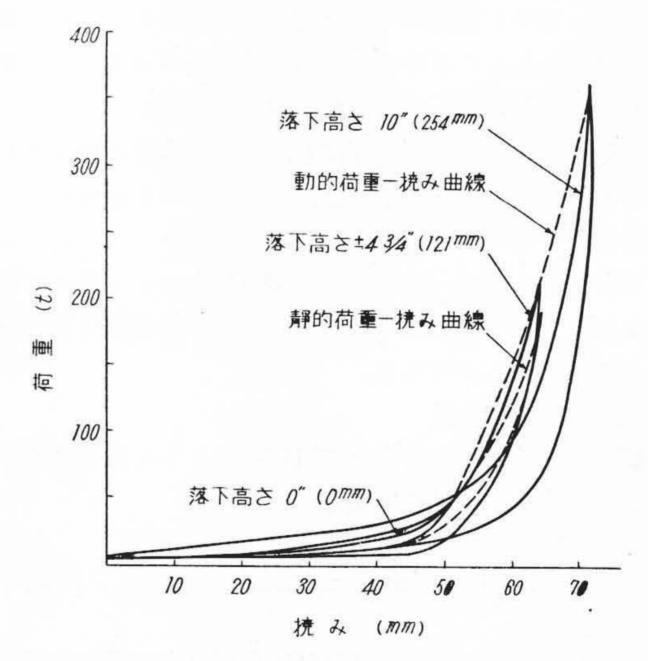
(iv) 郊外電車用は、伴板守のストッパを除去することにより従来の緩衝器のように金属接触しなくなり、さらに緩衝容量が増加するので、台枠に生ずる応力が金属バネの場合より低くなる(第14図)



第13図 ゴムパッドの形状



第14図 衝突速度と中梁に生ずる応力 (ナショナル MF-295 型ゴム緩衝器)



第15図 動的荷重—撓み曲線 (ナショナル MF-293型ゴム緩衝器)

参照)。

- (v) ゴムパッドの枚数,ならびに取付時の圧縮量を 調整することにより荷重一撓み曲線が変るので, 条件に適合した性能の緩衝器の設計ができる(第 6図参照)。
- (vi) 郊外電車用は、1輌分約 26kg で軽量である。
- (vii) 構造が簡単で組立,分解が容易であり,さらに

従来の緩衝器との互換性もある。

[V] 結 言

以上のことをまとめるとつぎのようになる。

- (1) 郊外電車級車輌を対象とした日立中型ゴム緩衝器を製作して各種試験を行つたが、静的試験において、緩衝器用ゴムパッドとして満足すべきものである。
- (2) 緩衝器は緩衝容量が大で、しかもクッション効果が良好でなければならぬ。この点で日立中型ゴム緩衝器はこの条件に適合するものである。
- (3) 日立中型ゴム緩衝器は、構造、ゴムパッドの特性により比較的任意の条件に適合する緩衝器の設

計ができる。

(4) 構造が簡単で、組立、分解が容易であり、また 軽量で従来の緩衝器との互換性がある。

最後に本研究に御協力を頂いたブリヂストン タイヤ 株式会社の関係各位に厚く感謝の意を表する。

参考文献

- (1) JIS K6301 加硫ゴム製品物理試験方法 (1950)
- (2) 国鉄仕様書 SA-96, 車輌用防振ゴム仕様書 (暫定) (昭 28)
- (3) ASTM Standards Part 6, Tentative Methods of Test for Compression Set of Vulcanized Rubber P. 881–886 (1949)
- (4) 松 井:(鉄道業務研究資料 8,4 自動連結器用油圧緩衝装置の基礎的考察), P. 10-16
- (5) 特許第 206, 728 号 衝擊緩和機構用弾褥片

日立電線株式会社社員の社外寄稿一覧

(昭和31年10月~32年5月受付分)

月		日	寄 稿 先	寄 稿 誌	題	者
3.	末		精機学会	精密機械	伸線用WCダイスの放電加工久本 柿崎公 福田重	力男穂
			電線工業会	電線 時報	PVC 絶 縁 高 電 圧 ケ ー ブ ル 渡 辺 茂	降
		-3.	電線工業会	電線 時報	エナメル線の耐熱評価渡辺靖	明
			日刊工業新聞社	工業材料	最近の電気機器用電線の種類と性能からみた 間 瀬 喜 適正使用法	好
			アグネ出版社	金 属	アルミ純度の迅速判定法山路賢	古
			アグネ出版社	金 属	アルミの花山路賢	古
			日刊工業新聞社	原子力工業	ラジオアイソトープの電線への応用 永野 宏	剆
			電 気 学 会	電気工学年報	人造レジン間瀬喜	好
			電 気 学 会	電気工学年報	繊維質 材料間瀬喜	好
			電 気 学 会	電気工学年報	塗 料 間 瀬 喜	好
			オーム、社	OHM	巻線の故障と対策間瀬喜	- 20
				OHM	渡辺	舗
			オーム社	Ollivi	マ グ ネ ッ ト ワ イ ヤ の 動 向 間 瀬 喜 増 淵 日出	好出去
			日本ゴム協会	日本ゴム協会誌	「研究所めぐり」日立電線電線工場 山野井 勝一	
			オーム社	OHM	最近の鉱山用キャブタイヤケーブル武藤	寛
			電気学会	電気学会雜誌	絶縁物中のボイド放電機構の解析橋本	治
3.	初		中国地方公益事業部	中国地方公益時 報	因島 4 号 海 底 ケーブルについて 山 本 謹	吾
			電 気 学 会	電気学会雜誌	ブチルゴム絶縁海底ケーブルの諸問題 大和和	夫
			アグネ出版社	金属	導電材料としてのAlおよびその合金 山 路 賢	吉
			高分子学会	高分子化学	塩化ビニル樹脂混和物中の可塑剤の拡散速度 吉 川 充 第1報拡散係数の測定	雄
			高 分 子 学 会	高分子化学	第2報可塑剤濃度と温度の影響 吉川 充	雄
			高 分 子 学 会	高分子化学	第3報振動リード法による混和物の粘性の測 吉 川 充定	雄
			高 分 子 学 会	高分子化学	第4報拡散係数と振動リード法による粘性の 吉 川. 充 関係	雄
			高 分 子 学 会	高分子化学	第5報混和物の二次移点体積固有抵抗との関 吉 川 充 係	雄
			電線工業会電線工業会	電線時報電線時報	高電圧ケーブルの誘導乾燥法の発達 比企野 恭 電子線による耐熱性絶縁材料の製造 牛 尾	二久



日立製作所社員社外寄稿一覧

(昭和32年5月受付分)

寄 稿	先	題	Ħ	執筆者所属	執 筆 者
アメリカ	化学	重 水 製 造 用 水	電 解 槽	日立研究所	川島夏林
支 術 者	協会				7.1 F4 × F
日刊工業業	折聞 社	自動化へのタービン	機構の改造	日 立 工 場	和田静哉
日本電気	協会	高電圧コイルの新絶縁	方式について	日 立 工 場	石 坂 霊 巓
日 本 化	学 会	ポリメタクリレート	の熱分解性	日立研究所	津久井陸良
日本鋳物	協会	鋳鉄のガスの	研 究 (第一報)	日 立 工 場	小 野 裕
				日立工場	岩水性
1 -l- M: 11-4-	Ltt A	At: 54 0 15 7 0	TIT de (kk ±n)	笠 戸 工 場	池田波
日本 鋳物	協会	鋳 鉄 の ガ ス の	研 究 (第二報)	日立工場日立工場	小 野 裕 岩 永 世
				笠戸工場	池田波
日本 フ	工 口	電気炉用変圧器と電気	炉 制 御 方 式	国分工場	小川翁
7 1	協会				大 音 龙
本機 械	学会	客電車鋼体の強度解析に	ついて (第2報)	笠 戸 工 場	飯 島 弘
					伊藤吉伊
7 _L . 7 ± ≃ ∏ 1416 ± £	11.1±1 A			# + T H	永吉太郎
本建設機械		パワーショベルの最近の真		亀 有 工 場	安河内春城
本建設機械	The state of the s	日立アングルドーザ		亀 有 工 場	安井口
峰工業技	術KK	由 車		亀 有 工 場 日立金属工業KK	割石宮下小柴定は
立出版	кк	荷役および運	tan tale tot		2 K 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7
	Silver and		搬 機 ポ ン プ	STATE OF THE STATE	
A 600.31	LESSEL CALLS	10-10 P		Lettery VI 57 NO PARMITE	寺 田 注
峰工業技本電気	0.000000	最近のフラ	イス盤	川崎工場	花岡洋
本電気	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	Deliver Delive	化の概要	多賀工場	日 井 一 ラ
The Dates when the	学 会		具工場の実情	亀 戸 工 場	鈴木繁女
本労務研	20 400 0 000	みん な の た め の	安全週間	亀 戸 工 場	寺 下 イ
	ノド社	工場からみたスタッ		戸塚工場	溝 井 雅 /
! 外 教	室社	家庭電化に必要な器具	The second second second	戸塚工場	真利藤加
刊工業業		チャンネル拡張に伴う受信ア	ンテナの諸問題	戸塚工場	古谷勝
レビショ ンガロイエ		科学に貢献するテタングステンおよび	レビジョンモリブデン	, 3, 33	大
	No. 11 PRINTED IN COMPANY			With Arthur Hills and Alley	12 244 144 2
	74.74		絶 縁 材 料	絶緣 物 工 場 中 央 研 究 所	松島
			波音速と減衰化 学	中央研究所	前田川
	学 会	放電 天然ゴムの超音波伝播に対する加硫オ	The state of the s	中央研究所	岸 田 明 往前 田 月
(0.00) (0.00)	子 云	Secretary Secret	TOWN I AND TRANSPORT TOWN	中央研究所	中村純之」
- para-or curates curocate to		電気ルミネセンスとトランジスタエレクト	SUN COS CICT DE COS	中央研究所	
表術情報 l 表術情報 l	THE PERSON NAMED IN		電源を作る	中央研究所	1.4 21
				中央研究所	a the transfer of the same of
野証券	s = 1		CA SA CANT STORY	中央研究所	
I 刊 工 業 stommittee a		原子炉における燃料 Analyses of Servomechanisms by I		中央研究所	
hnical ope		Method on a plane with paramen		中大师九州	沼 倉 俊 三 浦 武
IEE. 18, N		modified out to plante with partition			鴨井
. A.					
豆 気 技 術	者協会	コールダーホール型原	子力発電所	本 社	島史」
豆 気 i	書院	鉱山,炭坑,油田にお	ける 応 用	本 社	井 上 清
氢 気 車 砂	开 究 会	日立交流電気機関車	巨について	本 社	伊藤
至 業 機 棚	战協会	都市ガス用ター	ボ 圧 縮 機	本 社	Щ Ш
ook Japa	n 社	名 古 屋 地 下 鉄	の 紹 介	本 社	小 熊
日本冷 逐	東協 会	電 気 冷 蔵 庫	の常識	本 社	栗本正力
意 気	書 院	巻 上	機	本 社	井 上 清
月 西 電 気	福 協 会	E ₁₇ 型 日 立	メガー	本 社	平 池 幸