

るためには

- (1) 曲線部の偏倚角は 20 度までが適当であり、それ以上の場合は支持器の数を増すことが必要である。
- (2) 主索支持部は曲線に順応するため、常に主索と支持金具を密着させることができ最も望ましい。其の改善案として第3図の如く受金具を二分して主索の荷重変

化による撓みに順応する様改善した。

- (3) 誘導金具については、使用したものは弓型であつたが、更に円滑に誘導するように輪型に改造した。(第3図)。
- (4) 曲索支持部による鋼索の磨耗を防ぐため支持部に丸味をつけた。

24. 落葉松ガラクタンの分子形状について

九大農学部 渡 部 常 樹

I. 緒 言

著者はさきに北海道産落葉松(*L. Kaempferi* Sarg.)材中の心材、辺材の両部から、夫々温水抽出によつて調製した心材ガラクタン、辺材ガラクタンの間には、興味ある差異があることを報告した。即ち心材ガラクタンは沈降定数 $4.0 \sim 4.2 \times 10^{-13}$ (cm/sec) のものと $4.8 \sim 5.1 \times 10^{-13}$ (cm/sec) のものの 2種成分が 4:1 の割合で混合したもので、その平均分子量は 2~3 万程度、重合度は 20~25 位であるが、辺材ガラクタンは沈降定数 1.1×10^{-13} (cm/sec) のもの 1種成分だけであり、その平均分子量は 5 千内外、重合度は 4~5 程度のものである。而して心材ガラクタンは呈色反応、紙クロマト、元素分析、組成分析等の結果から、従来所謂 ϵ -ガラクタンと呼称されているアラボガラクタンと同定されるものであるが、辺材ガラクタンはこの ϵ -ガラクタンではないが、1新アラボガラクタンらしき差違があつて、現今落葉松類の材中には心材、辺材を問はず、所謂 ϵ -ガラクタンが含有されているものであるとの概念に対して、本邦産落葉松材中には、所謂 ϵ -ガラクタンはその心材部のみに存在しており、辺材部にはこれを全く欠ぐものであるらしいことを述べた。今回は更に本落葉松ガラクタン分子(粒子)の分子(粒子)形状について若干の考察を進めてみたのでその概略を報告する。

II. 分子形状に関する考察

さて、任意の形状の分子(粒子)に対する抵抗の流体力学的取扱いは数学的には困難なため、一般には出来ないのであるが、回転楕円体としての粒子の場合だけは明らかに解答されている。即ち細長い楕円体、又は平たい楕円体のものと仮定した場合、まず分子の摩擦比は沈降定数、拡散定数、偏比重等を用いて、 $1.00 \times 10^{-8} [(1 - 0.9982 V_{20}) / D_{20}^2 w S_{20} w V_{20}]^{1/3}$ によつて算出され、第1表(イ)の如くなる。今水和の影響が全くないものとすれば、楕円体の長さ $2a$ 、これと垂直な軸の長さを $2b$ としての軸比($p, 1/p$)は、Perrin らの計算によつて明らかであるので、これを計算すれば第1表(イ)又は(ロ)の如くなる。従つて分子の大きさ、即ち長軸、短軸の長さを $2a = \left(\frac{6MV_{20}}{\pi N\rho^2}\right)^{1/3}, 2b = 2ap$ (但し N は Avogadro 数) によつて算出すれば、第1表(ロ)の如くなる。又かりに粒子が球状で水和が全くないものとすれば、その粒子半径 $r = \left(\frac{9S\eta V_{20}}{2(1 - V_{20}\rho)}\right)^{1/2}$ によつて表わされる(但し η は溶媒の粘度、 ρ は溶液の密度)。その結果は第1表(ロ)の如くなる。而して心材ガラクタンⅢ、Ⅳは、何れも沈降定数の異なる 2種成分よりなる混合物の自由拡散定数を示しているので、拡散定数の計算において、今 $x_i^2, \log H_i$ についてのグラフを描けば、夫々大体において、よき 2 直線を示すので、この 2 直線の交点より、夫々延長線を引き、 x_i, H_i を求めて D_M, D_A を算出すれば第2表の如くなる。而して同種類の心材ガラクタンの 4種成分の沈

第 1 表 (イ)

ガラクタンの種類	W_a	$D_M \times 10^7$	$S_i \times 10^{13}$	f/f_0 (摩擦比)	$1/p$ (軸比、棒状)	p (軸比、板状)
心材ガラクタン Ⅲ	0.38	7.8	4.2	1.856	16.65	22.94
〃 Ⅳ	0.40	7.3	4.4	1.856	16.65	22.94
辺材ガラクタン Ⅰ	0.37	8.8	1.1	2.777	43.92	81.11
〃 Ⅱ	0.35	11.4	1.2	2.285	27.95	44.76

第 1 表 (d)

ガラクタンの種類	$1/p$ (軸比, 棒状)	棒状(細長い回轉椭円体)			板状(平たい回轉椭円体)		球状 r (半径)(Å)
		$2a$ (長軸)(Å)	$2b$ (短軸)(Å)	p (軸比) (板状)	$2b$ (長軸)(Å)	$2a$ (短軸)(Å)	
心材ガラクタン III	16.65	192	11.5	22.94	84.7	3.65	10.8
// IV	16.65	204	12.2	22.94	89.0	3.9	11.6
辺材ガラクタン I	43.92	223	5.1	81.11	76.2	6.94	5.5
// II	27.95	152	5.4	44.76	58.2	1.3	5.5
棒状 $2a$ 198 Å, $2b$ 11.9 Å $\frac{III+IV}{2}$: 板状 $2a$ 3.8 Å, $2b$ 87 Å 球状 r 11.2 Å				棒状 $2a$ 188 Å, $2b$ 5.2 Å $\frac{I+II}{2}$: 板状 $2a$ 1.1 Å, $2b$ 97.2 Å 球状 r 5.5 Å			

20°C に換算 ($D_{20,w}$)

第 2 表 (e)

ガラクタンの種類	S_t の大きい方の成分		S_t の小さい方の成分	
	$D_M \times 10^7$	$D_A \times 10^7$	$D_M \times 10^7$	$D_A \times 10^7$
心材ガラクタン III	5.8	4.7	11.0	8.8
心材ガラクタン IV	5.0	4.3	8.6	6.8

第 2 表 (f)

$D_{20,w}$	心材ガラクタン III ($D_{20,w}$)		心材ガラクタン IV ($D_{20,w}$)	
	$D_M \times 10^7$	$D_A \times 10^7$	$D_M \times 10^7$	$D_A \times 10^7$
補正値より 4:1 の割合 として計算	10.0	8.0	7.7	4.8
実測値	11.7	10.2	8.0	6.7

第 3 表 (g)

ガラクタンの種類	V_a	$D_M \times 10^7$	$S_t \times 10^{13}$	M (分子量) (平均)	f/f_0 (摩擦比)	$1/p$ (軸比, 棒状)	p (軸比, 板状)
心材ガラクタン III ₁	0.38	11.0	4.0	14,288	1.500	9.189	11.105
// III ₂	0.38	5.8	4.8	32,524	2.162	24.439	37.312
心材ガラクタン IV ₁	0.40	8.6	4.2	19,826	1.690	12.957	16.800
// IV ₂	0.40	5.0	5.1	41,411	2.300	26.358	41.104

$$\frac{III_1 + IV_1}{2} : 17,057 \div 17,000 \quad \frac{III_2 + IV_2}{2} : 36,968 \div 37,000$$

第 3 表 (h)

ガラクタンの種類	$1/p$ (軸比, 棒状)	棒状(細長い回轉椭円体)		p (軸比, 板状)	板状(平たい回轉椭円体)		球状 r (半径)(Å)
		$2a$ (長軸)(Å)	$2b$ (短軸)(Å)		$2b$ (長軸)(Å)	$2a$ (短軸)(Å)	
心材ガラクタン III ₁	9.189	113.4	12.6	11.105	57.6	5.2	10.6
// III ₂	24.439	286.1	11.7	37.312	112.5	3.0	11.6
心材ガラクタン IV ₁	12.957	203.5	15.7	16.800	75.1	4.5	11.3
// IV ₂	26.358	324.1	12.3	41.104	129.2	3.2	12.5

$$\frac{III_1 + IV_1}{2} : 棒状 2a 159 \text{ Å}, 2b 14 \text{ Å} \quad \frac{III_2 + IV_2}{2} : 板状 2a 305 \text{ Å}, 2b 12 \text{ Å}$$

$$\frac{III_1 + IV_1}{2} : 棒状 2a 4.8 \text{ Å}, 2b 66.3 \text{ Å} \quad \frac{III_2 + IV_2}{2} : 板状 2a 3.1 \text{ Å}, 2b 121 \text{ Å}$$

$$\frac{III_1 + IV_1}{2} : 球状 r 11 \text{ Å} \quad \frac{III_2 + IV_2}{2} : 球状 r 12 \text{ Å}$$

降定数と拡散定数間には、 D_M の場合 $H/B = 2.966H - 5.0668$, D_A の場合 $H/B = 0.30303H - 0.4536$ の如く、一定の関係が成立し、従つて上述の計算法による拡散定数の解析値には、比較的に信頼性があることに

なる。依つて次に心材ガラクタン構成 2 成分の夫々の平均分子量、摩擦比、軸比、分子の大きさ等を前と同様に計算すれば、第 3 表(イ), (ロ)の如くとなる。

25. 竹材の比重と強度的性質との関係

九大農学部 太田 基

木材の強度的性質と比重との関係は既に多くの研究者によつて追求されているが、その結果を整理すれば大約次のように区分する事が出来る。即ち

- (a) 直線式で示すもの。ヨーロッパ系の多くの研究者が比較的少數の資料を取扱つて得た結果で、関係式として $\sigma = a + bS$ 或いは $\sigma = cS$ を採用している。
- (b) 抛物線式で示すもの。アメリカ系の研究者が多数の資料を取扱つて得た結果で、関係式として $\sigma = dS^n$ を採用している。

ところが竹材では宇野昌一がマダケの無節竹筒の圧縮強度と比重との間に相関係数として $+0.805 \pm 0.135$ 、又有節竹筒では $+0.375 \pm 0.331$ を得ており、更に G. E. Heck はペルトリコ産の竹材について抛物線式を提出しているだけである。

筆者はマダケ、モウソウチク及びハチクを材料として、各節間から 1 個宛の試験片を使用して圧縮試験と剪断試験を行つて、強度的性質と比重の直線的な関係を含水率 15 % に換算した数値から検討した。

実験結果

1. 圧縮強度と比重。実験材料はマダケが竹程 3 本で試験片は 45 個、モウソウチクは 6 本で 109 個、又ハチクは 7 本で 90 個であつた。

両者の間に有意な相関関係の認められたものは、マダケでは 3 本中の 1 本で原点を通らない直線式で、モウソウチクでは 6 本全部で、その中の 4 本が原点を通る直線式で、又ハチクでは 7 本中 4 本で、その中の 3 本が原点を通る直線式で表わされた。

更に各種類毎に取纏ると、附表に示すように 3 種類とも、又 3 種類を総合しても総て極めて有意な相関関係が認められて、原点を通る直線式で表わし得られた。

2. 剪断強度と比重。実験材料はマダケが竹程 5 本

で試験片は 44 個、モウソウチクは 7 本で 104 個、又ハチクは 6 本で 62 個であつた。

両者の間に有意な相関関係の認められたものには、マダケは 5 本中で 1 本が、モウソウチクでは 7 本中で 4 本があり、ともに原点を通る直線式で表わされたのに対して、ハチクでは全然有意な相関関係は認められなかつた。

更に各種類毎に取纏れば附表に示すように、有意な相関関係はモウソウチクとハチクとに認められ、モウソウチクは原点を通らない、又ハチクは原点を通る直線式で表わされ、3 種類を総合すれば極めて有意な相関関係が認められて、原点を通らない直線式で表し得られた。

検討

圧縮強度と比重との関係は資料がある程度迄多くなれば、各種類別でも又 3 種類を総合しても、原点を通る直線式で表わし得られるのに対して、剪断強度では圧縮強度程その傾向は著しくはないが、それでも各種類別及び 3 種類を総合しても、ともに有意な相関関係が認められた事から、夫々の強度的性質の種類によつて比重との関係式には多少の相違が存在するようである。

併し乍らハチクの剪断強度では比重との関係が各竹程別では全然有意な相関関係が認められなかつたが、ハチクとして取纏めた場合には原点を通る直線式で表わし得た事から考えて、資料の数が適当に多ければ各竹程別にも当然両者間には有意な直線的関係が存在し、順次その資料を総合した各種類別及び 3 種類を一括して取扱つた場合にも同様な関係が認められるものであると判断出来る。

同時に竹材の強度的性質と比重との関係は充分直線式で表わし得られる事も確認される。