

土木纖維의 物性과 利用

農業振興公社 農業土木試驗研究所
首席研究員 柳 基 松



I. 序 論

盛土나 軟弱地盤을 다른 材料로 補強하여 安定시키는 工法은 옛부터 古代의 로마인이 軟弱地盤上 道路建設時 草대를 염어 매트(mat)로 깐아 施工하였으며, 中國에 서도 紀元前부터 土工에 補強材로서 대나무, 벼를가지等의 天然材料가 利用되어 왔다. 또한 우리나라를 비롯하여 아시아諸國이나 南美等에서도 家屋이나 堤防等에 이러한 補強材를 利用하는 工法은 옛부터 전해 내려온 것으로 써 이 工法에 使用되는 天然材料는 強度, 耐久性, 材料의 購入等 많은 問題點을 가지고 있다. 이러한 狀況下에서 世界二次大戰後 飛躍的인 石油化學工業의 發展으로 人工石油製品인 바닐론, 래옹, 폴리프로필렌 및 나일론等의 出現에 따라 이들은 引張強度, 伸度, 透水性이 좋고 腐蝕에 대한 抵抗性이 있으므로 現在에는前述한 天然材料 代身 各種 土木工事에 土木纖維(Geotextile)라는 이름으로 널리 쓰이게 되었다. 이 土木纖維가 本格的으로 利用되기始作한 것은 1960年代 以後이며 우리나라에서는 1971年度末에 배트레스工法이나 牙山防潮堤基礎地盤 洗掘防止用으로 土木纖維(PP纖布)를 敷設施工한 것이 始初이며 그 후 1975年 吉原綜合機械工業基地造成工事에 土木纖維 試驗施工를 비롯하여 插橋川, 榮山江(Ⅱ), 大潮, 海南地區等의 防潮堤工事 및 漢江綜合開發工事等에 여러가지 目的으로 利用

되었다. 이들의 成果는 1980年 스위스 스툐홀름에서 열린 國際土質工學會에서 發表된 이래 各種土木工事에 土木纖維의 利用에 대한 認識度가 높아지고 있으며 1983年에는 스위스에 本部를 둔 國際土木纖維學會의 發足을 보게 되었다. 따라서 本稿에서는 土木纖維의 物性, 利用 및 設計에 대하여 간단히 紹介하고자 한다.

II. 土木纖維의 種類와 物性

1. 土木纖維의 種類

土木纖維製造에 쓰이는 素材는 주로 폴리프로필렌, 폴리에스터, 폴리에틸렌 및 나일론 등이며一般的으로 폴리프로필렌과 폴리에틸렌이 많이 쓰이고 있다. 土木纖維는 素材 및 製造方法에 따라 여러가지 製品이 生產되고 있어 分類하기 어려우나 美國의 Giroud 및 Carroll에 의하면 表-1과 같이 土木纖維 4種, 土木纖維關聯製品 6種으로 分類하고 있다.

여기서 우리나라에서主流를 이루고 있는 土木纖維에 대하여 간단히 說明하면 다음과 같다.

가. 織 布

織布는 그림.1과 같이 合成纖維系를 在來의 織造機로 짠 一連의 布로서 우리가 日常生活에 使用하고 있는 천과 같은 것이다. 이것은 引張強度가 크고 伸度가 적으며 素材에 따라서 다르나 耐久性 및 耐腐蝕性이 優秀하

고 透水性은 不織布에 비하여 적은편이다.

나. 不織布

不織布는 그림 2와 같이 單纖維 纖維를 長纖維를 不規則하게 쌓아 機械的, 热的 또는 其他의 方法에 의하여 布狀의 製品으로 만든 것인데 單纖維를 솜같이 만들어 나들펀칭 (needle punching) 한 不織布는 強度가 작고 伸度가 큰 缺點이 있으나 最近에 이 缺點을 改良한 連續長纖維로 만든 스판본드 (spun bond)

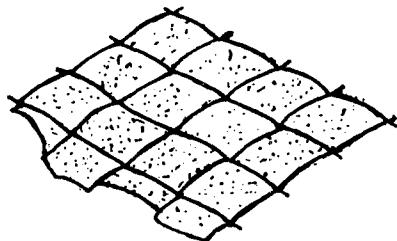


그림 1. 織 布

表-1. 土木纖維製品의 分類

(Giroud와 Carroll에 의함)

分 類		素 材	製 法	代表的用途
土木纖維	(1) 編物 (Knited Geotextile)	單一필라멘트, 複合필라멘트, 스판 및 화이브릴레이티드 앤	맞물림 (interlock) 루우프 (loop)	
	(2) 織物 (Woven Geotextile)	單一필라멘트, 複合필라멘트, 스판, 슬리트필름 또는 화이브릴레이티드 앤	織機 平織, 紋織, 褶子織	高의 補強等 廣範圍
	(3) 不織布 (Nonwoven Geotextile)	纖維 (Fiber)	1) 機械的結合 (1~5mm 두께) 나들펀칭 (middle punching) 2) 热的結合 (0.5~1mm 두께) 3) 化學的結合	土壤吸出防止等 廣範圍
	(4) 複合布 (Composite Geotextile)	(1)~(3)의 組合	縫製 또는 나들펀칭	"
連製品	(5) 帶紝 (Web, Webbing)	帶狀布 (Strip)	荒目織 (Coarse woven) 數 cm 幅	浸食防止, 高의補強
	(6) 매트 (Mats)	荒目硬目필라멘트 (Coarse, Rather Rigid Filament)	接點結合 (1~2cm 두께)	排水 (塑料用 土木纖維併用) 吸出防止
	(7) 網 (Nets)	押出된 플라스틱 스트레트 (1~5mm 徑)	押出機 目合 (數mm~數cm)	高의 補強, 둘망대
	(8) 그리드 (Grids, Geogrids)	폴리에틸렌 또는 폴리에틸렌의 有孔板	1軸 또는 二軸延伸 目合 1~10cm	高의 補強, 둘망대
	(9) 發泡시이트 (Formed plastic sheet)	코르케이트, 와펜, 多孔質材	押出機, 모울팅, 塑料成型	暗渠 (塑料土木纖維 外組合)
	(10) 複合布 (Prifabricated composite structure)	(1)~(9) 組合		

式不織布가 出現하게 되었는데 이 製品의 特徵은 다음과 같다.

(1) 單一原料製品으로 生產성이 높고 製品의 從橫에 대한 方向性이 적다.

(2) 引張強度, 引裂強度 및 伸度가 크고 또한 透水性이 좋다.

(3) 柔軟性이 있어 어띠한 地盤에 敷設하여도 잘 順應된다.

(4) 紫外線에 약하므로 長時間 日射光線을 받는 곳에서는 별도의 處理를 하여 使用해야 한다.

(5) 2方向 흐름이 交叉하는 곳에서는 單纖維니들핀ching 不織布에 비하여 설의 풀림성이 큰 데이다.

다. 複合布

複合布는 그림.3과 같이 織布와 不織布等 2種以上の 土木纖維를 結合시켜 機能을 複合의 으로 向上시킨 것이다. 現在 國내에서 生產되고 있는 複合布는 織布와 單纖維로 만든 不織布를 니들핀칭하여 一體化한 것으로 織布에 의한 引張強度와 不織布에 의한 좋은 平面透水性을 가지고 있다.

2. 土木纖維의 物性

土木纖維의 物性은 原料의 配合과 製造方法에 따라서 달라지며 土木纖維의 素材別 般的인 物性은 表-2와 같다.

一般的으로 土木纖維가 지닌 特性中의 하나인 引張強度는 20℃를 基準으로 温度가 올라가면 強度는 減少하고 温度가 내려가면 增加되나 아스콘과 함께 使用되는 材料外에 一

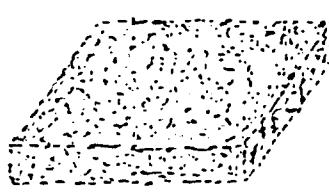


그림.2. 不織布

般的인 適用範圍에서는 問題가 되지 않는다. 또한 土木纖維는 日光에 長時間 露出되면 紫外劣化, 酸化劣化되므로 이를 防止하기 위하여 紫外線吸收製와 酸化防止製를 素材에 添加해야 한다. 酸·醯酸等은 一般的으로 強度에 미치는 影響은 적으나 콘크리트等強アルカリ性에 接하면 強度가 低下되는 것도 있다. 透水性에 대해서는 織布가 透水係數 $K = 10^{-4} \sim 10^{-2} \text{ cm/sec}$, 不織布가 $K = 10^{-2} \sim 10^{-1} \text{ cm/sec}$ 이며 이는 土木纖維自體의 透水係數이므로 이것이 實際로 흙에 接할 경우는 素材 및 製造方法에 따라 土木纖維의 구멍이 막히거나 壓縮되어 透水性이相當히 低下될 可能性이 많다.

III. 土木纖維의 機能과 用途

土木工事에 利用되는 土木纖維는 그 機能別로 大別하면 フィルター, 排水, 分離 및 補強機能으로 區分할 수 있다. 이것은 利用되는 工種에 따라 다르나 表-3과 같이 그機能이 서로 複合되어 있는 경우가 많다. 따라서 機能別用途에 대하여 간단히 예를 들어 說明하면 다음과 같다.

가. フィルター機能 土木纖維

필터機能으로 利用되는 土木纖維는 一般 フィルター用 보래와 같이 細粒土壤의 流失을 防止하기 위하여 設置되는 것이다. 그 代表的인 것

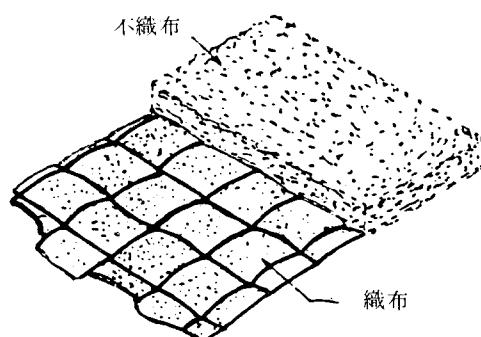


그림.3. 複合布

表 - 2. 土木纖維素材別 一般的인 物性

특 성		나 일 롤 (PA)	폴리에스터 (PET)	폴리에틸렌 (PE)	폴리프로필렌 (PP)
물리적 성질	비 중	1.14	1.38	0.94~0.96	0.91
	용융점 (C)	215~220	225~260	125~135	165~173
	연화점 (C)	180	235~240	100~115	140~160
	흡수율 (%)	3.5~5.0	0.4~0.5	0	0
	인장강도 (g/d) 전조상태 (전비)	6.4~10.0 84~92	6.3~9.0 100	5.0~9.0 100	4.5~9.0 100
	인장신도 (%) 전조상태	16~25	7~17	8~35	15~60
	屈屈상태 (전비)	120~125	100	100	100
	초기 Modulus (g/d)	27~50	90~160	35~100	40~120
	Creep 성	B	A	D	D
내구성	약산	B	B	A	A
	강산	C	B	A	A
	약알카리	B	B	B	A
	강알카리	C	D	C	C
	자외선	B	A	C	D
	마보	A	A	B	B
	온도	B	A	C	C
	습기	C	C	B	B
	미생물	B	B	A	A
A : 매우양호 B : 양호 C : 보통 D : 불량 d(데니어) : 1g이 9,000m일때 실의 밀기 전비 : 전조상태에 대한 %					

表 - 3. 工種別 土木纖維의 機能

工種	土木纖維의 機能			
	щит	排水	分離	補強
道路, 鐵道路盤安定	△		○	△
護岸工事	○		○	△
아스팔트鋪裝補強				○
補強土				○
軟弱地盤對策工	△	△	△	○

○ : 主機能, △ : 補助機能

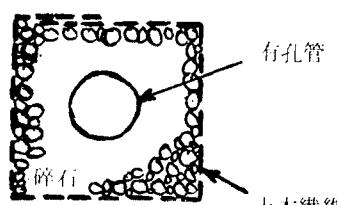
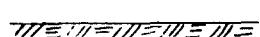


그림. 4. 盲暗渠

이 그림.4 와 같은 盲暗渠에서 有孔管과 碎石을 감아싼 土木纖維로서 隣接한 細粒土의 流

失을 막고 물만 濾過시켜 排水效果를 增進시킬 수 있다. 이외에 그림.5~그림.7은 工種은

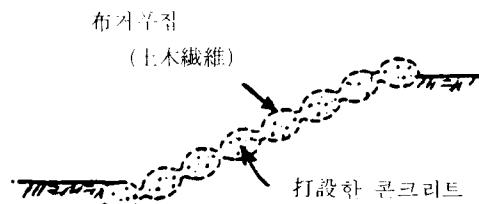


그림. 5. 斜面保護用콘크리트 매트



그림. 6. 물다짐盛土

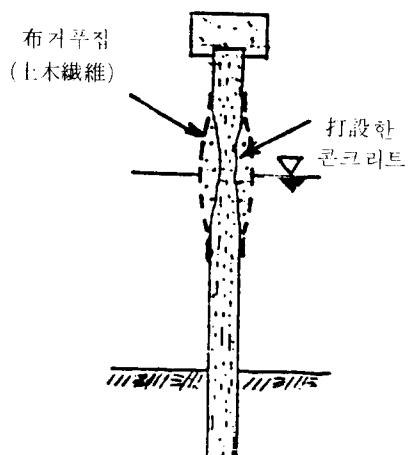


그림. 7. 콘크리트橋脚補修

나로지만 편터機能을 目的으로 使用된 土木纖維이다.

나. 排水機能土木纖維

이것은 土木纖維의 優秀한 平面方向 透水性으로 土木纖維自體가 물을 外部로 排水시키는데 利用되는 土木纖維를 말하며 그 代表

의인 例로서는 그림.8과 같이 堤體의 荷重에 의하여 堤體下로 스며나오는 물을 外部로 排水하여 軟弱地盤의 壓密을 促進시키는 土木纖維이다. 이외에 排水機能으로 利用된 例는 그림.9~10과 같은 것이 있다.

다. 分離機能土木纖維

分離機能을 가진 土木纖維는 性質이 다른 兩材料가 서로 混合되어 그 機能이 低下될 우려가 있는 경우 이 兩材料의 境界面에 設置

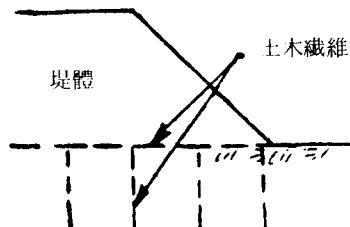


그림. 8. 堤體下水平, 鉛直排水

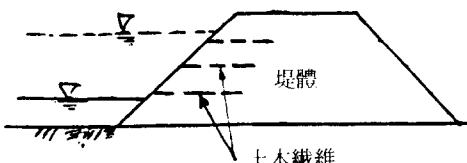


그림. 9. 댐의 水平排水

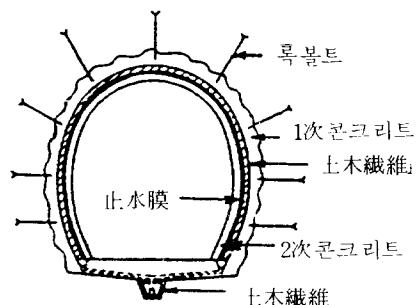


그림. 10. 터널의 排水

하여材料를 分離시키는데 使用되는 土木纖維로 그 代表的인例는 그림.11과 같이 堤體土와 捨石사이에 設置된 土木纖維이다. 이것은 波浪에 의하여 吸出되는 土砂가 捨石에 混入되는 것을 防止함으로써 有效하게 波를 消散시키고 또한 堤體土로 流入된 물만 外部로通過시켜 堤體를 保護한다. 이러한 경우는 필터와 分離機能을 同時に 가지는 것으로 볼수있다. 이와 같은 機能을 가지고 土木纖維로서는 그림.12와 같이 路盤과 路床土 사이에 設置되는 土木纖維이다. 이것은 車輛荷重에 의하여 路盤材와 軟弱한 路床土가 混入되는 것을 막아 路盤의 機能을 維持시킨다.

라. 補強機能土木纖維

이것은 土木纖維의 높은 引張強度를 利用하여 흙의 补強에 使用되는 것인데 그 代表的인例는 그림.13과 같이 多層으로 土木纖維를 흙과 함께 設置하여 補強한擁壁인데 이것은 콘크리트에 鐵筋을 넣는 것과 같은 效果가 있으며 이러한 工法을 補強工法이라

한다. 그림.14는 軟弱地盤上道路施工時 土木纖維를 敷設하고 盛土를 한것으로 土木纖維의 引張力에 의하여 地盤土의 支持力이 增進되어 車輛通行을 可能하게 하며 또한 盛土의 陥没防止와 材料分離의 役割을 한다.

마. 國內使用實績

우리나라에서의 土木纖維는 1971年度 末에 牙山防潮堤基礎地盤의 洗掘防止用으로 롤플리프로필纖維布가 使用된 以來 防波堤, 地下鐵, 道路工事等에 土木纖維를 利用함에 따라 여러 纖維會社가 關心을 가지고 纖布, 單纖維 및 長纖維不織布 複合布를 生產하고 있으며 그림.15와 같이 날로 그 使用實績이 增加되고 있는 추세이다. 또한 製品形態別로 보면 纖布가 52%, 不織布 44%, 其他 4%로서 纖布가 가장 많이 使用되고 있다. 한편 國內의 각 機關別로 使用例를 들면 다음과 같다.

1) 農業振興公社

가) 牙山, 捕橋川, 大潮, 海南防潮堤의 基礎地盤洗掘防止用

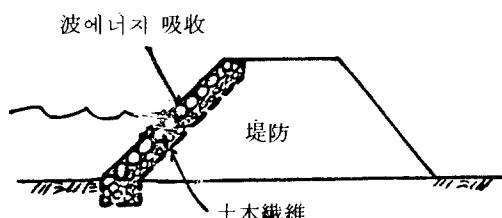


그림.11. 分離機能 土木纖維

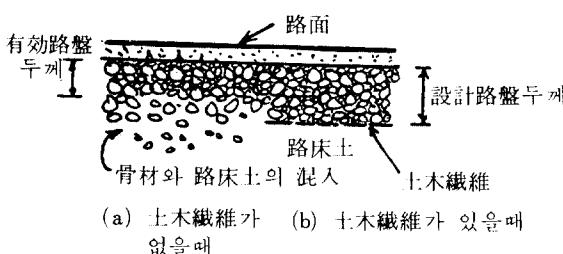


그림.12. 道路路盤下의 土木纖維

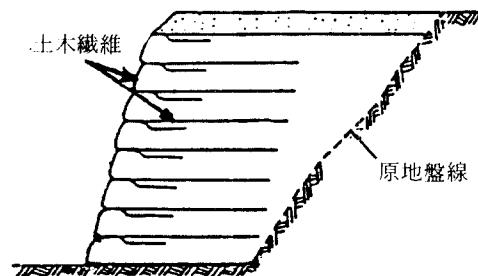


그림.13. 傾斜式土木纖維 補強擁壁

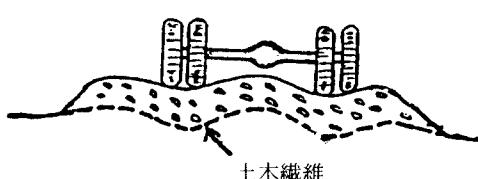


그림.14. 軟弱地盤上非鋪裝道路

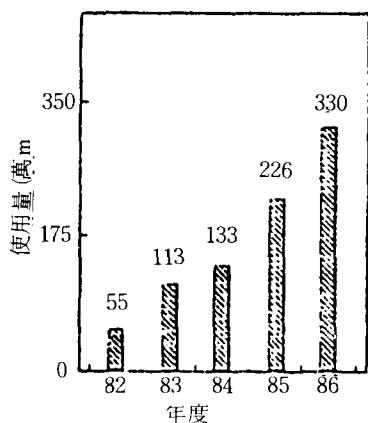


그림. 15. 國內 年度別 使用實績

- 나) 계화도, 榮山江(II), 河泗地區의 軟弱地盤上道路盛土의 陷沒防止, 材料分離 및 支持力補強用
- 다) 榮山江(II) 防水堤, 大湖防潮堤護岸工上砂洗掘 및 吸出防止用
- 2) 地下鐵公社
NATM工法으로 施工하는 터널의 排水 및 二次콘크리트의 收縮龟裂防止用
- 3) 建設部
敷地埋立時 材料의 分離 및 盛土陷沒防止用
- 4) 道路公社
아스팔트道路오버레이(overlay)時 衝擊緩和用

IV. 設 計

土木纖維의 設計에 관해서는 各種誌上에 活潑히 研究發表되고 있으나 現在로서는 滿足할만한 設計理論을 찾아 볼 수 없는 實情이며 지금까지 提案된 理論 및 經驗에 의한 基準을 간단히 說明하면 다음과 같다.

1. 필터用土木纖維

필터用으로 使用되는 土木纖維의 必要條件은 在來의 骨材필터와 같이 隣接土의 파이팅을 防止하고 排水效果를 增大시키기 위하여

隣接土보다 透水性이 커야 하고 長期間에 걸쳐 隣接土보다 큰 透水性이 持續되어야 하며 또한 施工中의 破壊力에 견디어야 한다.

가. 파이팅에 대한 抵抗(흙의 保留性)

美工兵團에서 發表(1977年) 한 파이팅에 대한 土木纖維의 基準은 다음과 같이 規定되어 있다.

(1) 0.074mm체의 通過重量이 50%以下인 自然土의 경우(粗粒土) 여기서,

$$D_{85}(\text{t}) \geq EOS (\text{土木纖維})$$

D_{85} : 粒度曲線에서 通過百分率85%에 대한 粒徑 (mm)

$EOS(O_{95})$: 土木纖維孔徑의 95%가 그 孔徑보다 적은 孔徑 (mm)

(2) 上記土質以外의 全土質(細粒土)

$$EOS(\text{土木纖維}) \leq 0.211\text{mm}$$

(注) D_{85} 가 0.074 mm보다 적은 場所에 土木纖維는 使用 할 수 없다.

(3) 0.149mm以下의 EOS를 가지는 土木纖維는 使用 할 수 없다(구멍막防止)

(4) 基準에서 許容할 수 있는한 큰 開口徑을 갖는 土木纖維를 使用 한다.

上記의 基準은 美國의 海岸工事에서 使用하기 위한 것이며 特定土質, 定常流에 限定된 것이다.

나. 透水性

透水性에 대한 土木纖維의 基本的인 要求事項은 土木纖維의 透水性이 周圍土보다 크고 長期間에 걸쳐 繼續維持되어야 하는 것이다. 이를 위해서는 다음과 같은 透水性이 必要하다.

$$\text{kg (土木纖維)} \geq 10k_s(\text{t})$$

이 基準은 土木纖維의 구멍이 시간이 지남에 따라 막혀서 透水性이 減少된다고 假定하고 있다.

다. 구멍막힘에 대한 抵抗

美工兵團의 土木工事仕養書에 의하면 土木纖維의 구멍막힘에 대한 基準은 다음과 같다.

$$GR = \frac{If}{Ig} \leq 3$$

여기서,

- GR : 고과 土木纖維 필터 시스템의 重力勾配比
 If : 土木纖維와 隣接土 25mm 사이의 動水勾配
 Ig : 土木纖維에서 25mm~75mm 사이의 50mm間의 動水勾配

2. 補強用土木纖維

軟弱地盤上의 道路盛土時 表層處理를 위하여 利用되는 土木纖維의 設計에 대한 理論을 記述하면 다음과 같다.

가. 極限支持力

軟弱地盤에 直接 盛土를 하면 施工裝備 및 盛土荷重에 의하여 地盤이 破壞되어 盛土材가 陥没되거나 滑動破壞가 일어난다. 따라서 이러한 現象을 防止하기 위하여 미리 引張強度가 크고 透水性이 있는 土木纖維를 敷設한 후 盛土를 하고 있다. 이때 地盤土의 支持力計算은 테르자기의 支持力公式을 準用한 公式이 利用되고 있는데 그의 支持力要素(그림 16参照)는 ①在來地盤의 支持力, ②土木纖維의 引張力에 의한 支持力, ③土木纖維에 의한 盛土體周邊의 効果에 따른 支持力, ④在來地盤中에 沈下된 盛土體에 의하여 排除된 土重量의 浮力의 効果에 의한 支持力으로 區分된다. 이 4個의 支持力 要素를 西林은 다음式으로 나타내었다.

$$qu = CNc + \frac{2P\sin\theta}{B} + \frac{P}{\gamma} + \gamma_t D_s \dots\dots (1)$$

여기서, qu : 地盤의 極限支持力 (tf/m^2)

C : 地盤土의 粘着力 (tf/m^2)

Nc : 支持力係數

P : 土木纖維의 引張強度 (tf/m)

θ : 土木纖維가 水平面과 이루는 角(度)

B : 盛土의 幅 (m)

γ : 盛土兩端土木纖維의 變形을 圓으로 看做할 경우 그의 半徑 (m)

γ_t : 地盤土의 單位重量 (tf/m^3)

Ds : 盛土體의 沈下深度 (m)

나. 트래피커빌리티 (trafficability) 確保

軟弱地盤上盛土의 設計時는 먼저 所要의 盛土高를 決定하고 이에 必要한 土木纖維의 引張強度, 盛土時의 敷設層數 및 敷設두께等을 設計하여 最初의 盛土敷設두께는 工事에 따른 施工裝備의 通行에 必要한 荷重分散層으로서 그 두께를 次定한다. 즉, 그림 17과 같이 車論荷重 (W)을 α 의 角度로 分散시켜 이 分散된 荷重 (P)이 地盤의 許容支持力보다 적은 값이 되도록 分散層두께를 決定한다. 여기서 荷重分散 angle를 45° 로 할경우 分散荷重은 다음式으로 구할 수 있다.

$$P = \frac{W(1+\alpha)}{(a+2H)(b+2H)} + \gamma_t H \dots\dots (2)$$

여기서, P : 分散된 荷重 (地盤反力) (tf/m^2)
 W : 施工裝備의 輪荷重 또는 캐터필러에 作用하는 荷重 (tf)

α : 衝擊係數 (0.2~0.4)

a,b : 施工裝備의 接地長 및 接地幅 (m)

H : 荷重分散層 또는 盛土의 두께 (m)

γ_t : 盛土의 單位重量 (tf/m^3)

다. 土木纖維의 引張強度

土木纖維의 引張強度는 테르자기의 支持力公式을 準用한 前述한 (1)式의 極限支持力

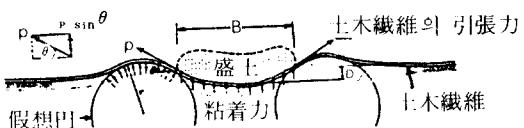


그림. 16. 支持機構의 模型圖

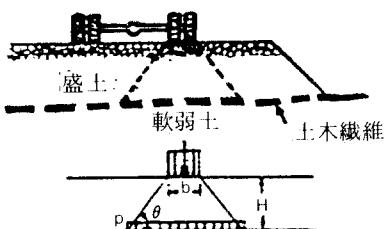


그림. 17. 車輛荷重의 分散

(qu) 을 (2)式으로 구한 地盤反力에 所要의 安全率를 곱한 값과 같다고 보고 計算하여 求

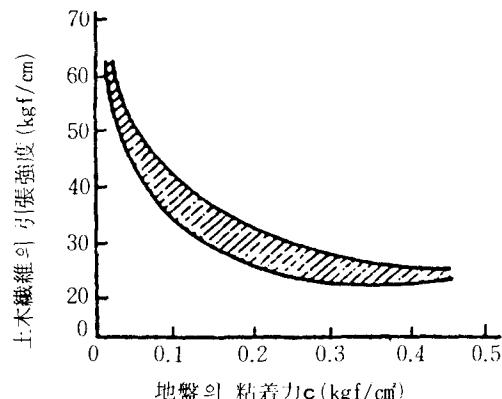


그림. 18. 地盤強度 (粘着力 c)와 引張強度의 關係

한다. 그러나 計算에 必要한 土木纖維의 傾斜角(θ), 盛土의 沈下深度(D_s)等을 미리 알지 않으면 안된다. 그런데 이들은 地盤條件 盛土의 材質, 施工條件等이 서로 엷혀서 復雜하게 變化한다. 따라서一般的으로는 過去의 類似한 條件의 施工例를 參考로 諸定數量假定하여 土木纖維의 所要引張強度를 計算하고 있다. 이와 같은 方法外에 過去의 施工實績을 가지고 分析, 作成한 表-4 및 그림. 18을 利用하여 地盤上의 粘着力(C)을 가지고 土木纖維의 引張強度를 구하는 方法도 있다.

V. 結論

자금까지 國内外의 文獻을 中心으로 土木纖維의 物性, 利用 및 設計에 대하여 記述을 하였다. 그러나 現在로서는 滿足할만한 設計

表-4. 地盤의 粘着力과 土木纖維의 引張強度

地盤強度(粘着力c) kgf/cm	土木纖維의 引張強度 kgf/cm	盛土高 (安定地盤을 일을 수 있는 盛土厚 께 (m))	適用地盤의 例
0.03 以下	50以上	2.30~2.00 + 砂層 0.50 m	臨海埋立地 (凌潔直後) 湖, 沼, 池 (表面水除去直後)
0.03~0.05	50前後	2.00~1.80 + 砂層 0.50 m	臨海埋立地 (凌潔後短期放置) 湖, 沼, 池 (表面水除去短期放置)
0.05~0.10	43前後	1.80~1.50 + 砂層 0.50m	臨海埋立地 (長期放置) 自然粘性土地盤
0.10~0.20	33前後	1.50~1.20 + 砂層 0.50m	臨海埋立地 (長期放置) 自然粘性土地盤
0.20~0.40	26前後	1.20~0.60 (砂層 0.30m)	自然粘性土地盤
0.40以上	23以下	0.60以下 (砂層 0.30m)	自然粘性土地盤 普通地盤

方法이 없으며, 土木纖維를 위한 試驗法及 製定되어 있지 않아 옷감, 베트等을 위한 織物規定에 의한 試驗法을 그대로 利用하고 있는 實情이어서 合理的인 土木纖維의 利用이 이 루어 지지 않고 있다. 또한 土木纖維自體도 製品生產會社가 多量生產되는 纖維를 土木分野에 販賣코자 自體의으로 開發, 生產하고 있으므로 統一된 規格이 없고 製品會社마다 그의 物性이 다르다. 그러나 이러한 狀況下에서도 土木纖維의 機能이 經驗的으로 確實히 認定되고 있어 여러가지 用途에 많이 쓰이고 또 그 使用量도 날로 增加추세에 있으므로 앞으로 研究機關은 물론 生產者, 使用者가 產學協同體制로 設計理論을 研究發展시켜 定立해 나아가야 하겠으며 本稿가 土木纖維에 関心을 가진 여러분께 조금이나마 도움이 된다면 多幸이라 생각한다.

參 考 文 獻

1. 西林清茂：シートによる軟弱地盤表層處理法, 鹿島出版會 (1984)
2. Giroud, J. P. : Geotextiles and Geo membranes Definitions, Properties and Design (1984)
3. 岩崎高明：ジオテキスタイルの歴史と現状, 基礎工, Vol. 12, No. 6, pp. 19~27 (1984)
4. 山岡一三：ジオテキスタイルの選定について, 基礎工, Vol. 14, No. 12, pp. 33

~47 (1986)

5. P. R. Rankilor : Membranes in Ground Engineering, Joun Wiley & Sons Ltd (1981)
6. 柳基松, 金浩一: 土木纖維(Geotextile)의 概要와 試驗法, 大韓土木學會誌, 第32卷, 第6號, pp. 61~71 (1984)
7. 李仁珩: 軟弱地盤處理用 매트工法, 韓國農工學會 1983年度 分科發表會 發表文獻 (1983)
8. 林栽植: 防潮堤底面用으로서의 土木纖維, 大韓土木學會 第一回 土木纖維(Geotextile) 세미나 發表文獻集, pp. 79~119 (1986)
9. 洪性完, 沈在範, 趙三德: 土工 및 基礎工學分野에서의 Geotextile利用, 大韓土木學會 第一回 土木纖維(Geotextile) 세미나 發表文獻集, pp. 3~46 (1986)
10. 金允桓: Geotextile을 利用한 道路鋪裝의 亀裂防止效果, 大韓土木學會 第一回 土木纖維(Geotextile) 세미나 發表文獻集, pp. 121~143 (1986)
11. 金宇燮: 치오텍스타일現況 및 開發動向, 韓國纖維工學會 1987年度 夏季세미나 發表文獻集, pp. 97~107 (1987)
12. 趙三德: 建設分野에서의 치오텍스타일(土木纖維)의 利用 및 展望, 韓國纖維工學會 1987年度 夏季세미나 發表文獻集, pp. 109~149 (1987)