

# 公路工程學

下冊

方左英著

公司圖書儀器升中國出版社

# 公路工程學

下冊

方左英著

中國科學圖書儀器公司  
出版

## 目 錄

<b>第十二章 級配路面</b>	387-442
[12-1] 級配路面之原理	387
[12-2] 路面應具之性能與設計標準	388
[12-3] 理想級配理論	395
[12-4] 級配材料配合方法之一(三角形圖解法)	405
[12-5] 級配材料配合方法之二(塑性指數法)	414
[12-6] 級配材料配合方法之三(正座標圖解法)	419
[12-7] 級配材料配合方法之四( <u>薩爾氏</u> 圖解法)	427
[12-8] 級配材料配合方法之五(試探差誤法)	430
[12-9] 材料用量計算	431
[12-10] 級配石沙路面之備料方法	434
[12-11] 級配石沙路面之鋪築程序	438
<b>第十三章 穩定路面</b>	443-501
[13-1] 土壤穩定之理論	443
[13-2] 水泥穩定土壤路面	451
[13-3] 乳化瀝青穩定土壤路面	466
[13-4] 輕製瀝青穩定土壤路面	478
[13-5] 柏油穩定土壤路面	489
[13-6] 氯化鈣氯化鈉穩定土壤路面	493
[13-7] 其他化學物(桐油或石灰)穩定土壤路面	500

<b>第十四章 混凝土路面</b>	.....	502-544
[14-1] 路面設計之影響因素	.....	502
[14-2] 混凝土材料之品質	.....	506
[14-3] 縱向接縫設計	.....	508
[14-4] 收縮縫設計	.....	509
[14-5] 膨脹縫設計	.....	513
[14-6] 混凝土路面厚度設計	.....	518
[14-7] 鋼筋設計	.....	526
[14-8] 接縫桿及繫桿	.....	529
[14-9] 混凝土材料之配合及用量計算	.....	530
[14-10] 混凝土路面之鋪築	.....	534
[14-11] 混凝土路面之養護	.....	541
<b>第十五章 片瀝青及瀝青混凝土路面</b>	.....	545-578
[15-1] 片瀝青及瀝青混凝土之力學分析	.....	547
[15-2] 片瀝青路面	.....	553
[15-3] 瀝青混凝土路面	.....	558
[15-4] 混合物之配合	.....	564
[15-5] 瀝青混合物之準備	.....	565
[15-6] 瀝青底層及磨耗層之鋪築	.....	571
[15-7] 沙瀝青路面	.....	574
[15-8] 冷鋪瀝青混合物	.....	576
[15-9] 養護	.....	577
<b>第十六章 石瀝青路面</b>	.....	579-581
<b>第十七章 塊式路面</b>	.....	582-601

17 [17—1] 磚塊路面	583
17 [17—2] 石塊路面	591
17 [17—3] 澆青塊路面	595
17 [17—4] 木塊路面	598
17 [17—5] 橡膠塊路面	600
17 [17—6] 鐵塊路面	601
<b>第十八章 沼洳地築路法</b>	<b>602-624</b>
18 [18—1] 浮式填土法	603
18 [18—2] 挖除調換填土法	606
18 [18—3] 水壓調換填土法	610
18 [18—4] 爆炸調換填土法	613
18 [18—5] 軟土層探測法	617
18 [18—6] 沼洳地之排水	620
<b>第十九章 公路交叉及附屬建築物</b>	<b>625-645</b>
19 [19—1] 公路交叉	625
19 [19—2] 交叉路口最短視距	632
19 [19—3] 公路與鐵路交叉	642
19 [19—4] 公路附屬建築物	643
<b>第二十章 行車安全與駕駛須知</b>	<b>646-678</b>
20 [20—1] 車禍問題之發生	646
20 [20—2] 交通規則	648
20 [20—3] 交通標號誌	657
20 [20—4] 安全駕駛之方法	662
20 [20—5] 維護車輛待用狀態之方法	666

[20—6] 維護交通安全之措施	669
<b>第二十一章 公路與街道之養護</b>	<b>679-694</b>
[21—1] 養護工作	680
[21—2] 積雪之清除	684
[21—3] 養路組織	693
<b>第二十二章 公路經濟</b>	<b>695-713</b>
[22—1] 公路之用費	695
[22—2] 公路狀況與行車經濟	703
[22—3] 公路坡度與耗油量之關係	708

## 第十二章

### 級配路面

#### —機械穩定法—

級配路面，係屬新興公路技術之一種。因能處處利用本地材料，符合“就地取材”之義，故造價較其他各種路面為廉，成績較其他低級路面為優。年來不特在各國已風行採用，在我國之西蘭公路（西安至蘭州）、樂西公路（樂山至西昌）及成渝公路（成都至重慶），亦分別於 1938 及 1940 年最先建築之，成績甚優，較之常用之泥結碎石路面，確勝一籌。

如能採用機械，此等路面之建築，必可更易於施行。茲將級配路面之（一）原理，（二）材料配合標準，（三）理想級配理論，（四）材料配合各種方法，（五）材料用量，（六）備料方法，（七）施工步驟，分別述之如后。

#### [12-1] 級配路面之原理

級配路面，乃穩定土壤路面之一種。穩定土壤路面之穩定法有二：一為機械穩定法；一為化學穩定法。關於化學穩定法，此間暫不置論，由下章敘述之。至於機械穩定法，即級配路面據以建築之方法。何謂機械穩定法？所謂機械穩定法者，乃使材料之粗細、多寡，均按一定之級配配合。所謂粗細應有級配者，即言材料不應大

小一致，而應粗中有細，細料塞於粗料之間，結合料又塞於細料之間，使配合後其空隙減至最小，密度最大，以獲致最佳之穩定性能。又所謂成份多寡亦應有級配者，即言粗料、細料及結合料之成份，應各有一定之標準規定，不能過多，亦勿太少；必如此，而後可以使空隙減至最小，密度最大，以獲致最佳之穩定性能。

粗料與細料，所以發生內磨擦力，結合料所以發揮膠黏力。又所謂穩定者，即使上述二力可以充分發揮之謂。因之，建築時必須使之達至最好含水量，並設法維持此一含水量而不變。然因氣候之變化，足以影響水份之增減，必要時得摻入化學穩定劑，與級配材料拌合，增其穩定性。

是故，級配路面之構造、配合與設計所根據之原理有五：

一、混合料中須含有適量富有內磨擦力之石沙材料，足以抵抗車輛之輾壓與衝擊。

二、混合料中須含有適量富有黏性之土壤結合料，將石沙料黏結，以免路面鬆碎。

三、混合料須粗細級配優良，使其中空隙減至最小，密度最大。

四、混合料須壓實至可能之最大密度，以減少其透水性（建築時可用羊蹄路滾滾壓）。

五、混合料應有適當含水量（即應達至最好含水量）；如因氣候或土質之影響，必要時得摻入化學穩定劑，如瀝青類、油類、鹽類或水泥石灰等。

## [12-2] 路面應具之性能與設計標準

(一) 面層與底層 設計之標準，完全依據路面應具之性能規定

之。路面有面層與底層之區別，故其性能亦異。尋常面層與底層所用之材料約略如下：

面層：一、礫石、碎石、天然沙土、沙土或石沙土混合物。

二、薄層瀝青路面(厚 2-5 公分)。

三、厚層柔性路面。

四、剛性路面。

底層：穩定性土壤或大塊石(厚 8-60 公分)。

## (二)面層與底層應具之性能 級配路面應具之性能如下：

級配面層應具之性能有四：

一、穩定性須佳。

二、能抵抗車輛之磨蝕。

三、密度須大——每立方公尺 2-2.4 公噸(125-150 磅/立方呎)。

四、有適當毛細管作用，以維持路面之含水量(用粘土)；亦即使毛細管水上升量等於路面蒸發量。

級配底層應具之性能有三：

一、穩定性須佳。

二、滾壓須堅實——壓實後之密度每立方公尺 1.6—1.75 公噸(100-110 磅/立方呎)。

三、粘土成份不重要。

級配土壤混合料，可用作面層或磨耗層，亦可用作底層；因用途之不同，故應具之性能亦異。

(A)面層應具之性能(圖 12-1)——面層或磨耗層應具之性能有四：第一、穩定性須佳，使能支承載重而無變形現象；第二、須能抵抗車輛之磨蝕；第三、須能於降雨時阻止雨水之侵入，以免影響

面層之穩定性及使路基鬆軟；第四、須具有適當之毛細管作用，能於面層水份蒸發後，復能吸收水份，保持適度含水量，使土壤顆粒能藉水膜張力，相互黏結。以上四種性能，必以有大密度時獲致之。

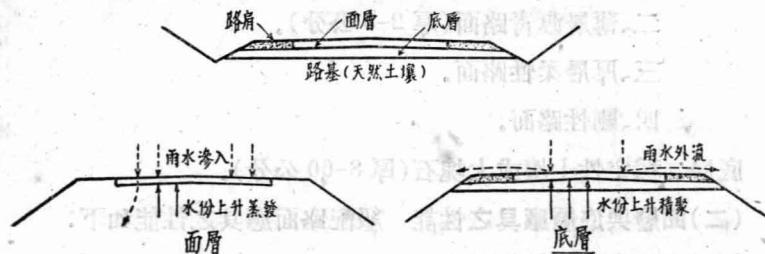


圖 12-1 面層及底層之性能

由此觀之，密度大，乃為面層之必要條件。蓋密度大，結合密實，即能具有強大之穩定性，能抵抗車輛之磨蝕，能阻止雨水之侵入，復能藉毛細管作用彌補水份之蒸發，以維持均一之含水量。根據實地經驗，粒狀混合料，如含有適量粘土，能倍增其密度，且於施工時易於壓實。壓實完畢，混合料可黏合成堅硬密實之物體，雖在潮濕氣候中，亦不易鬆解。但如粘土含量過多，易有膨脹與收縮現象，且易聚集於表面，化為塵埃而散失。

(B) 底層應具之性能——底層應具之性能有三：第一、穩定性須佳與面層同，俾可支承車輛載重；第二、須滾壓堅實；第三、粘土成份並不重要。

底層與面層，其性能區別之點，即抵抗磨蝕、防水及毛細管作用三者。車輛磨蝕，已由面層承受，降雨水份，又由面層在上隔截，故底層無須具抵抗磨蝕與防水兩種性能。亦因上有面層遮閉，毛細管水份上升，只有積聚於底層內無法蒸發，直至上升達至平衡狀態而後止，對於底層有害而無利，故底層又無須具毛細管性能。因底

層無須具抵抗磨蝕、防水及毛細管作用三種性能，故密度之大小，對於底層並不重要，只不過用以指示穩定性而已。

實用之最大密度，在一定之材料中極為重要，故須確實壓實至最大密度後，始能鋪設面層或磨耗層。苟不如此，至易因滾壓或車輛不均勻之輾壓，而致路面破裂。

由此觀之，底層與面層，既有上述之區別，故粘土對於底層材料，毫無價值可言。如底層之粘土含量過多，或粘土之活動性過大，則在面層鋪設之後，影響至鉅。<sup>其一</sup>、因蒸發作用既已遮蔽，上升之毛細管水，將包圍粘土之四周，此種潮濕粘土，在粒料間成為一種潤滑物，減少底層之穩定性；<sup>其二</sup>、潮濕粘土之含量增加，將在面層或磨耗層之下，聚而向上，成為一粘土層，結果使面層與底層分離。

面層與底層之共同要求，只有一點，即穩定性。除此之外，因職責不同，其應具之性能各異。根據此種重大之差別，乃有面層與底層兩種設計之標準法規。大體言之，兩項適用材料之種類及級配相似，惟有數項重要區別，均載明於此類法規之中者，如面層材料之塵土比、<sup>(1)</sup>液性限度及塑性指數，均較底層為大，即其實例（見下段設計標準規定）。

**(三) 設計標準** 級配路面，不外由三種材料組成：(一)粗料，直徑在 10 號篩至 1 吋或 2 吋之間；(二)細料，直徑在 10 至 200 號篩之間；(三)結合料，直徑在 200 號篩以下。又因材料組合之不同，分為三種：(一)沙土<sup>(2)</sup>路面，由細料及結合料組成之；(二)級配石沙<sup>(3)</sup>路面，由粗料、細料及結合料組成之；(三)級配石屑<sup>(4)</sup>路面，亦

(1) dust ratio (2) sandy clay mortar 土 (1) 粘土

(3) coarse graded aggregate (4) crushed material 破 (1)

由粗料、細料及結合料組成之，只材料之大小略異。

沙土材料，如天然已合乎級配者，稱曰天然沙土。一級配石沙，其構造即沙土加礫石，適用於礫、沙產源豐富之處，如河灘、礫坑、礫岸等。級配石屑，其構造即沙土加石屑，適用於石山開山與沙料豐富之處。以經濟立場言，前二者應用較廣，而後者次之。然亦有以碎石代替礫石，或以礦渣、熔渣代替礫石或碎石者。但必以就地取材，方能經濟省費。

茲將級配路面設計之標準規定錄述如下：

### 一、級配路面種類：

A組：沙土。

B組：級配石沙。

C組：級配石屑。

### 二、材料品質：

A組：沙土——所用材料，為天然或人工配合之沙土，由粘土或土壤結合料與礫粒、沙或其他合乎級配規定之材料配合之。停留於4號篩之粒料，應堅韌而不含破壞性之雜質。

B組：級配石沙——所用材料，為天然或人工配合之級配材料，由礫石、碎石或熔渣等粗料與土壤沙漿<sup>(1)</sup>配合之<sup>(註1)</sup>。

其中礫石、碎石或熔渣，應潔淨、堅韌而不含有機物及有害物質。其堅韌度，須能抵抗風化及車輛之磨蝕與壓軋。

他如受凍結、溶解及一乾一濕等風化作用影響之頁岩<sup>(2)</sup>或同性質之材料，則不得使用。

(註1) 土壤沙漿，指通過10號篩材料，由細料及結合料組成。

(1) soil mortar

(2) shale

C組： 級配石屑——所用材料為礫石、碎石或熔渣等之碎屑，或沙子，或其他合乎規定之混合物；並以質地堅韌不含雜質而粗細級配均勻者為合格。

### 三、成份規定——所用材料，須合乎表(12-1)至表(12-4)之規定。

#### A組： 沙土

表 (12-1)

通過篩號	孔徑 (公厘)	通過百分率*	
		面層	底層
1時 10號	25.4 2.0	100 65—100	100 65—100

通過10號篩材料，其級配須合乎以下規定：

10號	2.0	100	100
20號	0.84	55—90	55—90
40號(A)	0.42	35—70	35—70
200號(B)	0.074	8—25	8—25

#### B組： 級配石沙

表 (12-2)

通過篩號	孔徑 (公厘)	通過百分率	
		面層	底層
2時 $1\frac{1}{2}$ 時	50.8 38.1		100 70—100
1時	25.4	100	100
$\frac{3}{4}$ 時	19.1	85—100	70—100
$\frac{5}{8}$ 時	9.52	65—100	50—80
4號	4.76	55—85	35—65
10號	2.00	40—70	25—50
40號(A)	0.42	25—45	15—30
200號(B)	0.074	10—25	5—15

\* 百分率按重量計。

## C組：級配石屑

表 (12-3)

通過篩號 英吋	孔 徑 (公厘)	百分通 過 百 分 率	
		面 層	底 層
2吋	19.1	100	100
4 號	4.76	70—100	70—100
10 號	2.00	35—80	35—80
40 號(A)	0.42	25—50	25—50
200 號(B)	0.074	8—25	8—25

以上各組材料之塵土比、液性限度及塑性指數，均不得超過以下規定之數值：

表 (12-4)

名 稱	最 大 值	
	面 層	底 層
塵土比 ( $B/A$ )	$\frac{2}{3}$	$\frac{1}{2}$
液 性 限 度	35	25
塑 性 指 數	4—9	6

塵土比，為通過 200 號篩材料與通過 40 號篩材料之比值。液性限度與塑性指數，則以通過 40 號篩材料作試驗求得之。

(甲) 如用作面層：塵土比不得大於  $\frac{2}{3}$ ；通過 40 號篩之細壤<sup>(1)</sup>(註 1)，其液性限度不得大於 35，塑性指數通常在 4—9 之間。塑性指數小於 4 者，僅能用於多雨地帶；4 至 9 者，用於普通雨量地帶；9 至 15 者，僅能用於乾燥地帶；超過 15 者，其土壤將不適於此項建築。至

(註 1) 細壤，指通過 40 號篩材料，由較細之細料及結合料組成。

(1) soil fines

於土內是否含有雲母、矽藻、煤泥及其他有機物，當視其液性限度是否大於下式算出之數值為定：

$$L.L. = 1.6 P.I. + 14 \quad \text{式(12-1)}$$

$L.L.$  表示液性限度， $P.I.$  表示塑性指數。如實際液性限度大於上式算出之數值，即表示有此等物質之存在。超過愈大，即含此項物質愈多，土壤結合料將作羊毛狀或海棉狀，而毛細管作用愈烈。故液性限度規定不得大於 35。

(乙) 如用作底層：塵土比不得大於  $\frac{1}{2}$ ；通過 40 號篩之細壤，其液性限度不得大於 25，塑性指數不得大於 6。其通過 200 號篩之材料，應為 0-25%。

總言之，良好級配材料，具有較低而適度之塑性指數者，較之於級配相同而絕無塑性指數之材料為優，較塑性指數極高之材料自然更佳。

又在某種情況下，粗料之最大直徑，亦可略較規定之最大值為大。但無論如何，此等材料不得多過百分之 10，其直徑不得超過路面面層或底層厚度三分之一。

### [12-3] 理想級配理論

級配混合料之成份，與密度有極密切之關係，已詳言於前。欲獲致最大密度，則顆粒間之空隙，必須減至最小。然大小顆粒之份量應如何分配，始可達到最大密度之目的，此乃理想級配理論之所由來。其較著者有三：

- (1) Fuller's ideal grading curve

一、富勒氏理想級配曲線<sup>(1)</sup>.

二、韋毛氏顆粒衝突理論<sup>(2)</sup>.

三、泰波氏公式<sup>(3)</sup>.

(一) 富勒氏理想級配曲線 1901 年富勒<sup>(8)</sup>氏經無數次試驗，得一極有價值之定論曰：“級配曲線愈近拋物線時，則其密度愈大”。故以拋物線形為理想中最佳之級配曲線，定名曰富勒氏理想曲線。該拋物線之公式如下：

$$y^2 = cx \quad \text{式(12-2)}$$

上式  $y$  = 通過各種篩網之顆粒百分率(%)。

$x$  = 每種篩孔之大小(以公厘計)。

$c$  = 係數。

今設所用之篩號為  $\frac{1}{4}$  吋、 $\frac{3}{8}$  吋、4 號、8 號、16 號、30 號、50 號、100 號、200 號等篩。每種篩號之孔徑等於前一篩號之半。如是，最大直徑為  $\frac{1}{4}$  吋(即 19.1 公厘)，通過  $\frac{1}{4}$  吋篩為 100%，即

$$y = 100 (\%),$$

$$x = 19.1 (\text{公厘})。$$

代入上式，即得

$$c = \frac{100 \times 100}{19.1} = 523$$

故

$$y^2 = 523 x$$

并計算得通過各篩號之百分率如表(12-5)第 III 項。

(1) Weymouth's theory of particle interference

(2) Talbot formula

(3) W.B. Fuller

表 (12-5) 理想級配

通過篩號	孔 徑 (公厘)	富勒氏公式		泰波氏公式 $n=0.5$	V			
		通過百分率 %			章毛氏公式(註)			
		絕對容積	顆粒所能佔據 之絕對容積		可用空間 絕對容積		通過百分率 %	
2 号	19.1	100	100	1	0.296	V	100	
3 号	9.52	70.5	70.5	0.704	0.209		70.4	
4 号	4.76	49.8	49.8	0.495	0.147		49.5	
8 号	2.38	35.3	35.3	0.348	0.103		34.8	
16 号	1.19	25.0	25.0	0.245	0.072		24.5	
30 号	0.59	17.6	17.6	0.173	0.051		17.3	
50 号	0.297	12.5	12.5	0.122	0.036		12.2	
100 号	0.149	8.8	8.8	0.086	0.025		8.6	
200 号	0.074	6.1	6.1	0.061	0.018		6.1	

註:  $1 - 0.296 = 0.704$ ,  $0.704 \times 0.296 = 0.209$ ,  $0.704 \times 100\% = 70.4\%$

章毛氏公式雖以容積計算百分率，其實與以重量計算百分率相同，因材料之比重相同。

由表 (12-5) 第 III 項各數值，可用半對數格紙繪一曲線如圖 12-2。此曲線即為  $\frac{3}{4}$  吋以下材料之理想級配曲線。

富勒氏改正級配曲線 — 富勒氏後於 1904-1905 年再行試驗，認為拋物線之級配，所含粗沙與石屑略嫌過少，乃稱曰：“理想之級配曲線，乃為橢圓形與直線相接。沙料部份屬橢圓形曲線，石料部份為直線（見圖 12-3）。橢圓形之始點與縱座標相切於 7% 處（即通過 200 號篩材料最少 7%），然後達於直徑約等於最大直徑十分之一處 ( $D/10$ )，以切線以達最大直徑為  $D$ 、通過成份為 100% 之點”。