

砖石结构  
(论文集)



建筑工程出版社

# 磚 石 結 構

## (論 文 集)

梁宗哲 譯

建筑工程出版社出版

• 1957 •

**內容提要** 本書是全蘇建築科學研究所近年來在磚石結構研究方面的幾篇科學報告。書內共包括九篇論文，較詳盡地介紹了莫斯科鑲面石灰石、克里米亞介壳石灰石、紅磚和配筋石棉水泥等材料和結構的最新研究成就；闡明了磚石材料的建築性質、吸水作用、砌體強度和抗凍性等方面的若干理論問題，以及試驗的基本原則和方法。

本書可供有關建築工程部門施工、設計人員和科學研究工作者參考之用。

#### 原本說明

書名 ИССЛЕДОВАНИЯ КАМЕННЫЕ КОНСТРУКЦИИ  
編著者 С. А. Семёнов и др.  
出版者 Государственное издательство литературы по строительству и архитектуре  
出版地点及年份 Москва - 1955

#### 磚石結構（論文集）

梁宗哲譯

本

建筑工程出版社出版（北京市阜成門外南瓦士路）

（北京市審刊出版經營許可證出字第052號）

建筑工程出版社印刷廠印刷·新華書店發行

郵號073 167千字 850×1165 1/32 印張6 3/4

1957年10月第1版 1957年10月第1次印刷

印數：1—1,700册 定價（11）1.70元

## 目 录

序 言	全苏建筑科学研究所理事会	4
莫斯科鑲面石灰石的建筑性質	C. A. 西門佐夫	5
克里米亞介壳石灰石的建筑性質	M. H. 苏波特金	49
建筑石料耐久性的提高	M. H. 苏波特金 T. H. 李伏查克	75
普通粘土磚(紅磚)的吸水作用及其測定		
方法	C. A. 西門佐夫 T. H. 李伏查克	94
黃色介壳石灰石砌体强度的研究	H. П. 厄捷列夫	105
配筋石棉水泥	Л. Н. 足茲刻爾	140
关于測定建筑石料抗冻性的几項		
原則	B. B. 札列斯基 K. H. 伏罗連斯基	176
天然石料的抗冻性	M. H. 苏波特金 T. H. 李伏查克	193
关于石料在冰冻作用下的破損特征		
和抗冻試驗方法的几个問題	C. A. 西門佐夫	203

## 序 言

本集論述了苏联建造部全苏建筑科学研究所磚石材料和結構，以及石棉水泥結構方面研究工作的成果。

集中汇列了研究天然石料（克里米亞介壳石灰石、克里米亞和莫斯科鑲面石灰石）各項性質的論文多篇，并刊列了普通粘土磚吸水試驗研究的各項總結。

石灰石的研究結果，列于 C.A. 西門佐夫所著“莫斯科鑲面石灰石的建築性質”和 M.I. 苏波特金所著“克里米亞介壳石灰石的建築性質”的兩篇論文中。在這些論文中，除有关石灰石性質的實際資料外，并包括石場含水量对石灰石抗冻性的影响、石料憎水化作用的效果和試驗方法等方面的敘述。关于最后一个問題的資料，在 C.A. 西門佐夫和 T.H. 李伏查克專事研究磚的吸水作用的論文中，亦有闡述。

在 H.П. 厄捷列夫磚石結構研究的論文中，列舉了脆弱的介壳石灰石砌体强度的試驗結果，此种石料广泛应用于苏联南部各区域。

Л.Н. 茲茲刻爾的論文，敘述配筋 石棉水泥結構的理論和實驗的研究。

Б.В. 札利斯基、К.П. 伏羅連斯基（苏联科学院地質研究所），M.I. 苏波特金和 T.H. 李伏查克的論文，是这些著者在建筑科学研究所于 1951 年举行的會議上提出的報告書，是对混凝土和石料耐久性等問題的研究。C.A. 西門佐夫关于石料抗冻性的論文，就是根据上述會議的材料和最近的研究結果写成的。

本集所刊載的各篇論文，对我国實地建筑工程，主要在合理使用石料方面，是有用处的。

全蘇建築科學研究所理事會

# 莫斯科鑲面石灰石的建築性質<sup>①</sup>

斯大林獎金獲得者 C.A. 西門佐夫  
技术科学副博士

## 前　　言

數百年以來，莫斯科石灰石是用作莫斯科市內建築物的主要鑲面材料。例如，近年用此項石料全部或局部鑲面的計有：肉類市場的辦公樓（用普羅托波波夫石灰石）、富爾卡索夫橫街的高層房屋（用普羅托波波夫和科羅卜切夫石灰石）、伏龍芝學院、喀山車站、莫斯科蘇維埃等建築物，以及用此項石料局部鑲面的計有：卡蘭切夫廣場的高層房屋（用科羅卜切夫石灰石）、司夫則峽谷的綜合醫院，地下鐵道的進出口（用溫訥夫石灰石）、紅門附近的高層建築物等。

1950～1951年，莫斯科建築上所用的鑲面石灰石，來自下列三個矿区：科羅卜切夫矿区——在莫斯科省果盧特溫城附近；別羅卜洛德矿区——在莫斯科省斯涂品諾車站附近，以及溫訥夫矿区——在土爾省溫訥夫城附近。

目前僅開采科羅卜切夫和溫訥夫兩個矿区，因為別羅卜洛德矿区內最優良的石灰石，已基本上采空。

科羅卜切夫石灰石，由於其石質較佳，蘊藏丰富，開采方便，以及靠近莫斯科河（石料沿河運輸方便），在莫斯科的建築上具有很大的發展前途。故對於科羅卜切夫矿区所產石灰石，必須較為詳盡地探究其各項性質。本文著者曾協同技術科學副博士H.П.厄捷列夫和工程師H.B.抹爾尼科瓦雅從事這些石灰石的各項研究工作。

由於各項研究的結果確定了科羅卜切夫矿区所產石灰石的各

① 根據科羅卜切夫礦所區產石灰石的研究結果。

种物理力学特性，以及适用于大部分莫斯科石灰石的其他各项資料，例如其不均匀性、石試样加工質量对其强度的影响等等。

### 科罗卜切夫矿区概述

科罗卜切夫 矿区位于莫斯科石灰石的苗奇科夫层，此岩层在地面上有許多便于开采的露头(在科隆姆那区、戈盧特温、苗奇科夫、齐托夫、禹苏波夫等城)。科罗卜切夫矿区属于苗奇科夫层的科隆門矿床組，在莫斯科省科罗卜切夫区域俄喀河的左岸，靠近莫斯科河河口，距戈盧特温城 7 公里。

早在革命以前，該地已用原始方式在露天和地下坑道开采石料。但所采石料数量极少，仅供建筑物上較少部分的鑲砌，或用作勒脚和細琢的建筑細部，以及墓地紀念碑等。例如，莫斯科河对岸科罗卜切夫村对面的頓河修道院(修建于十六世紀伊凡雷帝时期)，即由科罗卜切夫石灰石作牆壁的勒脚。1930 年以后，莫斯科市內某些建筑物所用鑲砌石料的开采数量較少，但至 1946 年莫斯科市执行委员会开始有系統地开采石料，于是在俄喀河畔开拓采石場一处。但在 1951 年以前，該場除間或供应莫斯科鑲面用石料外，几乎仅供应毛石。

由于 莫斯科市內 各建筑物 对鑲面石灰石 应用的 迅速 增長，1950年又在科罗卜切夫开拓兩個采石場。在1951年鑲面石料的开采急激增加。

科罗卜切夫矿区有三层鑲面石料，每层厚度为 45~80 公分不等。每层的厚度及其埋藏深度，在矿区各个地段內 均不同。目前即开采三层以供应莫斯科建設的需要，亦是上述各項研究的对象。

### 科罗卜切夫石灰石鑲砌建筑物的現狀

伏龙芝学院 此建筑物的正面和正面的兩側均鑲砌。鑲砌的表面有凹凸刻痕。沒有因石料抗冻性不良而致鑲砌有任何破損的跡象。唯一的缺点，就是溫度縫附近有个別石块呈現裂縫，以及由于飞簷的一点錯縫和雨水自屋頂流下鑲砌而产生污痕。用了約已

20年的鑲砌一般認為很好。

富爾卡索夫橫街的建築物鑲砌半圓雙壁柱。建築物于1929年修成。個別石板表面毀損(生孔)，即生凹窩，直徑達10~15公分，深度達3~5公分，又生髮縫。有些壁柱中石板毀損達10~15%，但鑲砌的上述缺點，尚非顯著，使用經20年之久，其情況可稱滿意。

喀山車站建築物(圖1a和6)1923年按照A.B.土瑟夫院士的設計，用科羅卜切夫石進行部分鑲砌的。大量鑲砌截面異常複雜的建築細部(窗口附近的鑲砌及圓塔裝飾等)。同時，略成水平之處和各種曲面，並無任何防護，使其得以免於積雪或受雨雪劇烈的濕潤作用。制成此等細部的一些石料，其稜線已略為變鈍，另一些石料沿生成層次起層裂。

少數石料產生所謂“孔穴”——由於石料軟弱的包裹體的破損，或砌築前原有的凹陷，用某種膠漿填補，隨後脫落。但有一點肯定的事實必須指出，即孔穴的邊緣堅實無恙，因而靠近此等“孔穴”的石料，其耐久性並無疑問。

調查喀山車站建築物時，曾企圖用各種強度的標準石筆刻劃石塊的方法，約略測定石料的強度。結果即使採用600號石料所製成的石筆，亦未在鑲面石料上留有痕跡。但其原因並非由於石料原來的強度高，而是由於石面上隨後形成的一層外殼。實際上，在層裂石塊的一個裸露內表面上，用300號的標準筆刻劃時亦現痕跡。

喀山車站，其鑲砌表面刻痕，得以掩飾其一些微細的瑕庇。

鑲砌的整個狀態頗稱良好。一般具有重大瑕庇(裂縫、層裂)的石塊總數不超過3%。

莫斯科蘇維埃大廈(圖2)鑲砌包括整幅外牆四周至底層的高度；通往高爾基街的正面進口大門；通往庭院的一個門口；金屬圍欄的門柱和磚礅。鑲砌基本上在1945~1946年完成，在庭院一側的鑲砌，其個別部分完成較遲(約在1951年)。鑲砌的主要部分，表面刻痕；外表平滑的鑲砌，僅用於圍欄的門柱和磚礅，並局部用

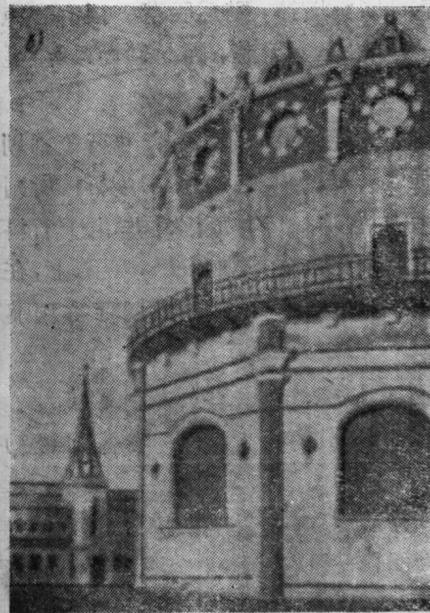
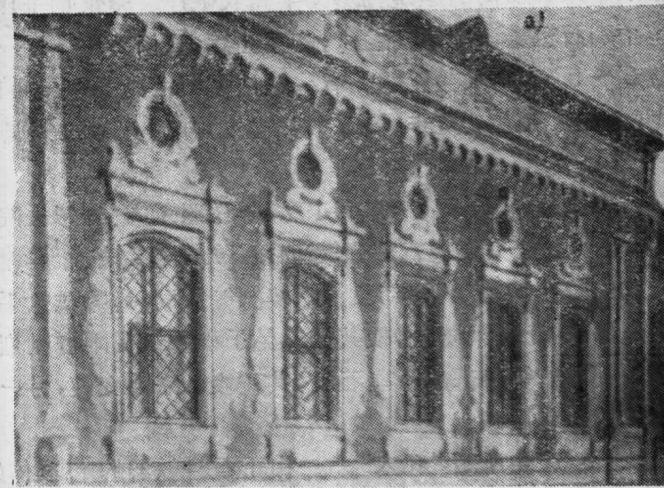


图 1 莫斯科喀山車站的科罗卜  
切夫石灰石鑲砌  
a—側面；b—塔

进口的大門。

在正面的鑲砌上，個別石塊（約為總數的3%）有裂縫和層脫等瑕庇。在圍柵的門柱和支礅，以及花崗石鑲面的勒腳上，即離地約1公尺之處，其下面兩行石灰石石板，約有25%的石塊帶暗灰色斑點（痘痕）或成片剝落。顯然因為支礅中並無防濕層，於是磚砌體經鑲面石灰石吸上水分。含有各種鹽類的水分不斷侵入，以致石料表面逐漸破損。

正面鑲砌的整個狀態，頗稱良好。同時，外表不平的鑲砌具有顯著的優點，在石料上各別的斑點或粗糙等瑕庇完全不顯露，而此等瑕庇在平滑的外表上，即極為醒目。門柱的狀態不能令人滿意。

莫斯科市基輔區聯共區委會大廈前的圍柵（圖3）是由科羅卜切夫石灰石做成。柵欄圖案複雜，是由12幅 $2.5 \times 1.2$ 公尺整塊石板開琢而成的。此圍柵約於80年前修成，由於不均勻沉陷而致有個別裂縫。

未發現因耐久性不良而有任何破損，這就是說，圍柵是在極良好的狀態下。

調查科羅卜切夫石灰石鑲砌的各個建築物，得出下列結論：

- (1) 用科羅卜切夫石灰石的鑲砌，耐久而外形優美；
- (2) 鑲砌的整個狀態雖然良好，但因為此種石灰石極不均勻，以致有裂縫和層裂等瑕庇。不過此等石塊的數目，平均不超過鑲砌中石塊總數的3~5%，因而此等瑕庇並不影響鑲砌的裝飾性質。

建築物的個別部分中，具有瑕庇的石塊數目達10~30%，遠在上述平均數之上，因為此部分所採用的石塊較為軟弱或帶有采石場的含水量，或者因為鑲砌在構造上不够正確（例如，未有防濕層、錨釘銹蝕、未防护水平面受濕等）；

(3) 石料表面刻痕（外表粗糙），較之平滑者具有重大的優點，因為在此等外表下，能妥善的保持石料的裝飾性質；

(4) 細小軟弱的包裹體和“洞穴”，並未使整塊石料逐漸破

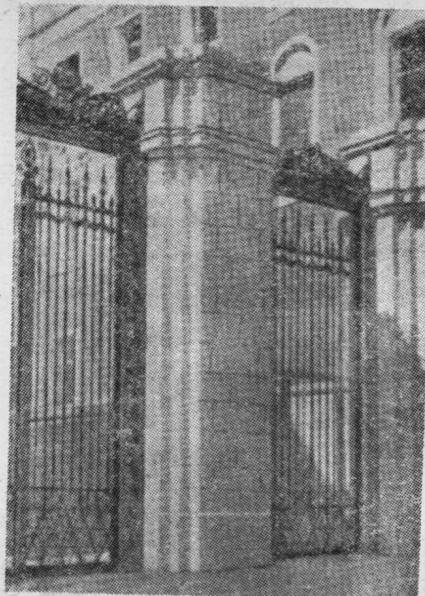


图 2 莫斯科苏维埃大厦的科罗卜  
切夫石灰石镶面门柱

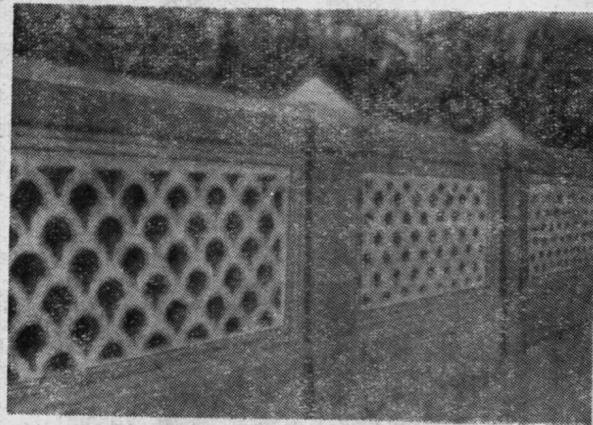


图 3 莫斯科基辅区联共区委会大厦的科罗卜  
切夫石灰石围栏

損，而此等瑕疵不多時，實際上未影響鑲砌的裝飾性質。

### 試樣的試驗方法和說明

此次所作科羅卜切夫矿区所产石灰石的各项試驗，按其目的分为八类。每类試驗的目的和实验試样数目，如表 1 所示。

試 驗 分 類

表 1

類 別	試 驗 分 類 的 目 的	實 驗 試 樣 个 數
I	石料的物理技术特性.....	428
II	石料的化學成分.....	15
III	采石場的含水量對石料抗凍性的影响.....	100
IV	高溫干燥對石料物理技术性質的影响.....	30
V	石料的均匀性.....	193
VI	試樣表面加工質量對其强度的影响.....	20
VII	試驗方法對石料吸水數量和吸水速度的影响.....	40
VIII	莫斯科和克里米亞石灰石抗凍性的比較.....	196
總 計		1022

同一試样的試驗結果，有时可以用于兩三类，故制备和实验的試样总数，少于表 1 所列分类試样的合計数，而約等于600个。

大部分的研究采用下列的試驗方法：

各試样的尺寸为  $5 \times 5 \times 5$  公分的立方体。

抗压强度是以三个干至恒重的試样和三个在飽和状态的試样所作試驗而定。飽和方法是將試样浸水72小时，并在最初 24 小时內，將試样浸沒其高度  $1/3$ ，以后24小时，再浸沒其高度  $2/3$ ，而最后24小时，则完全浸入水中。

經上述潤湿期間后，求出試样在飽水状态 作強度試驗和抗冻試驗前，以其重量的百分率表示的吸水率。容重是由三个干至恒重試样的平均重量来測定。用三个試样按上述方法飽水后作抗冻試驗，每次冻融試驗共需四小時，在溫度為  $-17^{\circ}\text{C}$  下冻结 2 小時，而融解亦為 2 小時，融解時水的最初溫度為  $+20^{\circ}\text{C}$ ，而最后溫度不低于  $+10^{\circ}\text{C}$ 。以上所称試样个数，是指每种料样的試样数目。

此种潤濕和抗凍試驗方法，以后在本篇內特稱為“基本”方法，因為絕大部分試樣均依此方法潤濕和試驗。

試樣所以認為能抵禦抗凍試驗的凍融次數，是指經凍融以後，未發現：(1)試樣有稜面層脫或貫通(即穿過兩稜綫的)裂縫；(2)石料稜角大大散脫，此項散脫依照大約計算，不得超過試樣體積的1%。

上述抗凍性標準相當嚴格。不貫通的裂縫，如實驗所示，並非不耐凍的指標。此等裂縫，絕不常見，實為石料內局部空孔和局部應力的結果；在此種情況下，試樣僅經幾次凍結後，其表面即呈現不貫通的髮縫；此種裂縫，在以後的試驗中，几未見擴展，甚至經25次或25次以上的凍融試驗，亦未貫穿整個稜面。反之，另一種裂縫，立即或極快擴展，並貫穿兩稜綫，此即表示石料已沿其層次而破損，並表示其不耐凍性。

在石灰石的試樣上，雖然散脫不多，但亦常發現有肉眼可見的稜角散脫現象。因此，在不同試驗室中，可隨時凭“肉眼可見”的散脫征象鑑定其抗凍性。

為了進行研究，必須訂定一個簡明但又相當準確的標準，由量度試樣散脫部分的體積，以測定其體積的損失，現定體積損失不應超過1%。在國定全蘇標準5219-50“海上水工構築物所用天然石料”容許損失2%，又國定全蘇標準“水工混凝土”則為5%，特別列出以供比較。此次採用遠為嚴格的要求，是因為1%的重量損失已有相當多的稜綫散脫(約沿其全長2公厘)。

根據“磚石和配筋磚石構結設計標準”(H7-49/重工業企業建造部)試樣經抗凍試驗後，其強度不得低於未經凍結的同一試樣強度的0.75。關於此問題，本篇以後根據試驗結果而有較為詳盡的分析。

在有些試驗中，為結合某項研究任務而採用特殊的試驗方法。試樣的分組，試樣的個數和試驗的方法(如與上述方法不同时)，詳見下文每類試樣研究的敘述中。

## 第Ⅰ类試样的試驗確定石料的物理技術特性

由采石的三个岩层共取料样 27 种，各种料样均采自同一采石場，但亦可作科罗卜切夫矿区其他段落的代表。其中有 10 种取自第一层，7 种取自第二层，而 5 种則取自第三层。此外，尚有 5 种料样，并非取自采石場，而系得自巴布什金城的石料加工廠，石块已由科罗卜切夫运至該處；此 5 种試样中有 1 种屬於第三层，其余 4 种則不詳。

以下为每組及每項試驗中 几个試样試驗結果的平均數值（每組最少三个）。第 1 类共試驗試样428个。

抗压极限强度石試样于至恒重时，試驗所得抗压极限强度的綜合資料，列于表 2 。

表 2 所列石料在干燥状态时的极限强度，可以归纳如下：

第一层——585、215、286、227、396、208、527、646、569、655、385 公斤/平方公分，平均427公斤/平方公分；

第二层——565、329、557、240、314、480、606公斤/平方公分，平均 441公斤/平方公分；

第三层——478、420、700、800、651 公斤/平方公分，平均610公斤/平方公分。

从而可以得出結論：第一、第二层科罗卜切夫石灰石，其极限强度介于200~650公斤/平方公分。第三层的极限强度高于第一、二层，而自420~800公斤/平方公分；此值仅由五种料样測出，但五种料样却取自采石場的不同地点。

由所有采石場的 三个岩层 所得各料样，依其强度，可划分如下：

極限强度(公斤/平方公分)	600~800	400~599	250~399	200~250
料樣數量	7	9	7	4

由此可見，石料强度以250~600公斤/平方公分最为普通。个别料样(約占15%)的强度低于250公斤/平方公分，但仍在200公斤

石料的抗压极限强度①

表 2

料樣 號別	所屬 岩層	試樣的平均極限強度 (公斤/平方公分)			相對強度		
		干燥時 $R_1$	飽水時 $R_2$	凍結後 $R_3$	$\frac{R_2}{R_1}$	$\frac{R_3}{R_1}$	$\frac{R_3}{R_2}$
1	I	585	533	373	0.91	0.64	0.70
2	II	565	572	443	1.01	0.79	0.78
3	III	478	409	633	0.86	1.33	1.55
4	I	215	138	260	0.64	1.21	1.88
5	II	329	298	326	0.91	0.99	1.09
6	III	420	338	369	0.81	0.88	1.09
7	II	557	269	400	0.48	0.72	1.49
8	I	286	219	222	0.77	0.78	1.01
9	II	240	168	—	0.70	—	—
10	—	326	317	314	0.97	0.97	0.99
11	II	814	143	265	0.46	0.84	1.85
12	I	227	—	—	—	—	—
13	I	396	322	231	0.81	0.58	0.72
14	II	480	417	335	0.87	0.70	0.80
15	III	700	515	416	0.74	0.60	0.81
17	I	208	181	—	0.87	—	—
18	I	527	412	476	0.78	0.90	1.16
19	III	800	484	549	0.61	0.69	1.14
20	I	646	—	—	—	—	—
21	I	569	—	428	—	0.75	—
22	I	655	—	—	—	—	—
23	—	532	—	360	—	0.68	—
24	—	613	—	379	—	0.62	—
25	—	390	—	309	—	0.79	—
26	I	385	—	310	—	0.80	—
27	II	606	—	378	—	0.63	—
28	III	651	—	368	—	0.56	—

附註：第1~9、11~20、22和26~28各號料樣取自采石場，第21、23、24和25各號料樣取自石料加工廠。

/平方公分以上。

25%以上的料樣，其极限强度高于600公斤/平方公分。采石場的特点，就是石料极不均匀，即使在同一料樣所取各个試样的試驗中，亦可發現。图4表示每种料樣的平均强度定为100%，料樣內各个試样对平均强度的最大和最小离差。27种料樣內仅得6种，其中两个立方体的强度对平均强度的离差在10%以内。其余21种的离差在±15%~±40%，而有6种更超过此值，达±60%。料樣內各个試样的极限强度，对各种料樣的平均强度，其均方差为

① 本表原缺第16號料樣的資料。又第10號料樣，原表附註未說明出處，按理亦系取自石料加工廠——譯者。

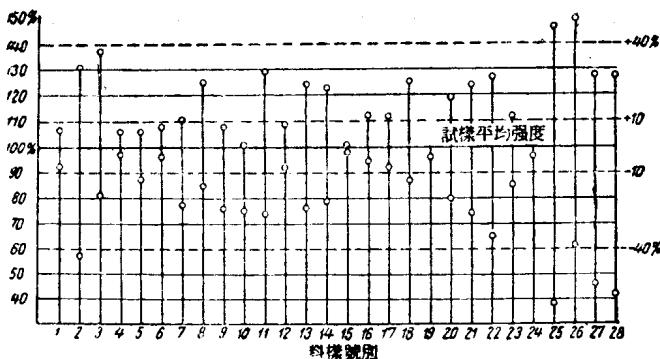


图 4 每种石料样內各試样的極限强度对其平均强度的最大和最小离差,其平均强度取为100%

21.5%，这就是說此值很大。

每种石料样的各試样，在飽水状态(潤湿三天)时作試驗，其平均极限强度見表 2，同表又列出其軟化系数(即飽水試样的极限强度与干燥試样的极限强度之比)。根据表 2，其軟化系数的数值如下：

軟化系数	0.90以上	0.80~0.89	0.65~0.79	0.60~0.64	0.50~0.59	0.45~0.49
試樣數目	4	5	4	2	—	2

由此可見，經測定軟化系数的17种料样中，有15种料样的軟化系数，其值超过0.60。但是必須注意在測定軟化系数时，难免有个别的偶然結果，因为并非以同一試样，而是用不同的試样，在干燥和飽水状态下进行試驗。这里特別將第4、7、11和19号料样的軟化系数(其值小于0.65)列入偶然結果之类。此等系数的偶然性，由下列事實可以証明：因为同上述料样的各試样，經冻结25次后，在飽水状态时作試驗，比之未經抗冻試驗，而在飽水状态时作試驗的各試样，其强度較高。假定由曾經冻结的試样以測定其軟化系数，则此四組的軟化系数，將远高于0.65。

上面已列出的資料，說明了在同一料样中的石料极不均匀。假定三个試样干至恒重以作試驗，在同一含水量下，其平均强度比之

在飽水状态下以作試驗的三个試样平均强度为高，则由于石料的此种不均匀性，其軟化系数的測定为不正确，已毫无疑问。

容重表 3 和图 5 表示全部料样干至恒重后，其石料的容重，又在同一状态下的石料抗压极限强度，由此而得石料的强度与其容重的关系。

干燥石料的容重及其抗压极限强度

表 3

料 樣 號 別	容 重 (噸/立方公尺)	極限強度 (公斤/立方公分)	料 樣 號 別	容 量 (噸/立方公尺)	極限強度 (公斤/立方公分)
1	2.50	585	15	2.42	700
2	2.47	565	17	2.15	208
3	2.45	478	18	2.23	527
4	2.14	215	19	2.39	800
5	2.36	329	20	2.37	646
6	2.37	420	21	2.42	569
8	2.12	286	22	2.22	655
9	2.06	240	23	2.32	532
10	2.28	326	24	2.36	613
11	2.18	314	25	2.28	390
12	2.12	227	26	2.22	385
13	2.06	396	27	2.40	606
14	2.17	480	28	2.34	651
			平 均	2.27	450

因此科罗卜切夫石料的容重，同其强度一样，变动极大，自2.05~2.5吨/立方公尺。还应指出，个别石试样的容重小于1.9吨/立方公尺。石料的平均容重为2.27吨/立方公尺，而大于2.15吨/立方公尺的占77%。当石料容重大于2.15吨/立方公尺时，其强度总在250公斤/平方公分以上。

由图5可见：石料的极限强度与其容重的关系极不一致。因为此种关系不仅因石料孔隙的数量，并因其大小，再结晶程度等而定。图5又列出石料强度与容重间的曲线关系，用以求出毛石的极限强度约数①。此曲线依下列公式绘成：

① J. H. 奥尼西克：“砖石结构”国立建筑书籍出版社，1939，第19页。