

鐵路員工技術手冊第四卷第一冊

# 橋涵設計

上 冊

苏联鐵路員工技術手冊編纂委員會編

人 民 鐵 道 出 版 社

鐵路員工技術手冊第四卷第一冊

橋 涵 設 計

上 冊

苏联铁路员工技术手册编纂委员会编

孙振东 李德民 鄒守簡 譯  
程达鈞 袁文权 嚴國敏

人民鐵道出版社

一九五六年，北京

苏联铁路员工技术手册第四卷包括桥梁、涵洞、隧道的设计及建筑部分。本册系根据原书中桥涵设计一篇的前半部译出，包括桥梁设计总论，墩台设计，砖石及混凝土、钢筋混凝土桥梁的设计等各章。

本书可供桥梁设计及建筑工程师和技术员参考用。

本卷主编者：魏傑尼索夫（В. Н. Веднисов），維柴列汶（А. Е. Вичеревин），雅可布遜（К. К. Якобсон）。

本册编著者：雅可布遜（К. К. Якобсон），里亞布霍（А. М. Рябухо），巴柴里斯（А. С. Бачелис），雜夫丽耶夫（К. С. Завриев）。

本册译者：孙振东、李德民、鄒守簡、程达鈞、袁文权、嚴國敏。校阅者：王能远、張季勤、郭可譜。

## 铁路员工技术手册第四卷第一册 桥涵设计（上册）

ТЕХНИЧЕСКИЙ СПРАВОЧНИК ЖЕЛЕЗНОДОРОЖНИКА  
ТОМ 4, ИСКУССТВЕННЫЕ СООРУЖЕНИЯ

苏联铁路员工技术手册编纂委员会编  
苏联国家铁路运输出版社（一九五一年莫斯科俄文版）

TRANSLATED BY

МОСКОВА 1951

孙振东等译

人民铁道出版社出版（北京市霞公府十七号）

北京市书刊出版营业许可证字第零壹零号

新 华 书 店 发 行

人民铁道出版社印刷厂印（北京市建国门外七圣庙）

一九五六年十月初版第一次印刷平装印 1—3,085 册

书号：627 开本：850×1168 $\frac{1}{2}$  印张6 $\frac{1}{16}$  插页1页 字数228千 定价(10)1.20

## 目 錄

第四卷編者序.....	1
總則.....	3
鐵路橋梁的主要特征与要求.....	3
淨空.....	7
撓度与建築上弯度.....	12
計算荷載.....	12
計算流量及橋梁孔徑之決定.....	20
調節建築物.....	31
橋墩橋台.....	33
橋台構造.....	33
橋墩構造.....	47
墩台基礎.....	51
適用於工業化与快速施工的橋台橋墩之定型構造.....	58
橋墩橋台之計算.....	73
石橋及混凝土橋.....	93
石橋及混凝土橋的优点和缺点.....	93
石橋及混凝土橋的材料.....	93
計算荷載.....	94
容許应力及彈性模量.....	94
石橋及混凝土橋之構造.....	96
石橋及混凝土橋的設計和計算.....	101
拱架及拱架之拆除.....	122
鋼筋混凝土橋.....	126
鋼筋混凝土橋与其他材料的橋之比較.....	126

混凝土标号与鋼筋	126
特种鋼筋	127
鋼筋混凝土桥構造上的一般規則	128
鋼筋混凝土簡支的梁式桥的構造	132
整塊式鋼筋混凝土梁式桥跨	135
連續梁和懸臂梁	140
梁式桥的支座	145
梁式桥的墩台	147
剛架桥	148
上承拱桥	154
下承的和中承的拱桥	159
斜吊桿之拱桥及桁梁	171
拱桥与桁梁的鉸及其墩台	175
裝配式鋼筋混凝土結構	175
預加应力的鋼筋混凝土	191
輕質鋼筋混凝土	194
鋼筋混凝土桥的設計与計算	195

## 第四卷編者序

鐵路員工技術手冊第四卷研討鐵路桥隧建築物設計与施工方面的一些基本問題。有关各篇中列有橋梁、涵洞和隧道在設計与施工方面的一些必需資料，系根据最新的技術規程及各先進的設計、建築和科学研究机关的成就編纂而成的。本冊各篇內同时並闡明了新式橋隧建築結構与近代的合乎工業化、机械化和降低建筑成本要求的施工方法。

本書編纂时照顧到並利用了現行的鐵路技術規程与标准，技術指示与須知，全蘇标准和國家标准，以及技術書籍中一些必要的資料。

書中所列各种建筑与修理工程所需的人工与材料消耗定額是一个大概的數值，僅能作为概算之用。於編制施工組織、預算、估价等方案及其他設計文件时应引用有关机关定期出版的参考資料与定額。

『橋涵設計』一篇中包括了設計总則、橋墩台、石橋、混凝土橋、鋼筋混凝土橋、鋼橋、木橋和涵洞的一些參考資料。本篇列述了各种建築物与其各个部份和細節上最特征的措施，以及它們的計算方法。

『橋梁建造』一篇中包括一些附屬建筑及設備在計算与構筑方面有关的技術作業程序和参考資料。这些附屬建筑及設備主要地是在修建大中橋时所採用的。

關於小橋涵洞建造的敘述，見鐵路員工技術手冊第三卷『鐵路建築』篇。本篇材料按照橋墩台、混凝土橋和鋼橋建造問題討論的次序排列。

本篇內包括了僅用於修建橋梁的那些建築机具与工程的一些参考性的介紹。这些問題的参考資料中已在鐵路員工技術手冊第三卷中列述的，本篇內即不再重複。

『隧道』一篇中列有設計与建造运输隧道的一些問題——包括修築於不同地質条件下的山嶺隧道、水底隧道与城市隧道。

其中尚列有地下建筑在結構与計算方面的最新資料，和使用山洞的、盾構的及明挖的方法來建造这些建築物的介紹。

編纂本篇时参考了祖國先進的隧道与地下鐵道的丰富經驗，和苏維埃學者、專家与斯达哈諾夫工作者的許多成就。

對於一些輔助建築物，地下運輸方法與在隧道施工時所採用的一些設備和關於人工凍結地層、排氣設備、壓縮空氣、通風、排水等問題給予了特別的注意。

『橋隧建築物管理』一篇中列述了關於以各種材料製成的橋梁、涵洞與隧道的監護程序和方法，關於橋梁狀況的評分和關於橋隧建築物的日常維修和大修工作。與描述各式修理工程同時，隨帶介紹了一些關於材料與人工消耗的平均數字參考資料，這些數字僅能作為編制大修與日常維修計劃之用。

本篇中闡明了對各種橋梁結構加固的一些最特征的例子，並有改建運用橋梁的基本方針。同時列有關於橋梁檢查與試驗方法的簡短介紹。列有對橋梁及列車荷載力（劃分等級）檢定方法和方式的較為完整的一些介紹。

本卷尚不能作為一本十分完備的手冊。因此在每篇末附有基本圖書目錄與最重要的原著索引。

---

鐵路員工技術手冊第四卷編者請求讀者對本書提出一切寶貴的意見和希望，請逕寄鐵路運輸出版社。

# 桥 涵 設 計

## 总 則

### 鐵路桥梁的主要特征与要求

桥梁按其总長度可分为：小桥——長度在 20.m 以内；中桥——長度在 60.m 以内；及大桥——長度在 60.m 以上。

铁路上通常是建造高水位桥，将桥跨的底面安設在高水位以上；但在短期使用的特殊情况下，也建造低水位桥，其桥面系部份將被高水所淹没。

如桥下沒有足够的高度以保証船只通过，则此种桥須建造升降式或旋开式之桥跨。

铁路桥梁的結構与其建造所用的材料須保証建筑物的安全与長期的使用而不須限制列車运行的速度；桥梁的載重能力須符合1947年铁路桥涵設計規程並符合於技術管理規程。

跨越通航水道的桥梁及跨綫桥須使陸路与水路的运输通行無阻，有時尚須使木筏也可通过。

用於铁路桥隧建筑物中的結構应保証：

- 1) 桥涵在使用中之养护工作簡單；
- 2) 建筑时資財与勞力消耗最少。

达到后一目的之方法是採用裝配式結構，快速建造法，机械化施工以及就地取材。

橋上綫路可以鋪設在道碴上，也可以鋪設在木桥枕上。在單綫桥跨上道碴槽頂上之寬度不应小於 3.60 m，而在双綫桥上，除此尺寸外尚應照铁路技术管理規程§6另加上兩条綫路中綫間的距离。

設置在曲綫上的桥梁，其道碴槽的寬度，依表 1 所列数值根据綫路數目加大之。

在曲綫地段假如採用直線形的道碴槽，則其寬度尚應按下列矢距数值再行加大

$$f \approx \frac{l^2}{8R},$$

式中  $l$  —— 桥跨長度；

$R$  —— 曲線半徑。

同时依照交通部1947年桥涵設計規程的要求，在設有外軌超高的外綫之一邊，自綫路中綫至道碴槽邊牆內側垂直面之距離不得少於  $2.05\text{m}$ 。

在分水点处枕木下面道碴厚度照例不应少於  $0.20\text{m}$ ，但在困难的条件下，根据1947年桥涵設計規程此項厚度可以減少到  $0.15\text{m}$ 。

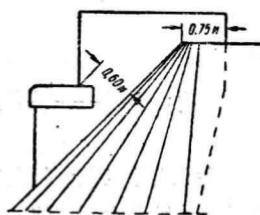


圖1. 重型橋台与路基  
填土之連接

軌底在蓋石或邊牆以上的高度應不少於  $20\text{cm}$ 。

重型橋台与路堤填土連接处應照以下条件辦理。即橋台的上部應伸入路堤填土至少  $0.75\text{m}$ ，而錐形填土的斜坡至橋台擋碴牆拐角的距离不得少於  $0.60\text{m}$ 。（圖1）。採用埋式橋台時，錐形填土面與橋台前面之交點應佈置在計算水位以上至少  $0.50\text{m}$ 。

在填土与橋台側面相交之面上，應予下列的坡度：

- a) 路堤填土高度在  $6.0\text{m}$  以內時——不陡於  $1:1$ ，
- b) 如路堤填土高度超過  $6.0\text{m}$ ，則在由上而下的第二個  $6.0\text{m}$  的高度內——不陡於  $1:1.25$ ，再往下，則不陡於  $1:1.5$ 。

木橋与路堤填土的連接處應滿足1947年桥涵設計規程下列的要求：

- a) 在路堤填土一面最末的一排樁應伸入路堤填土之內至少  $0.50\text{m}$ ，此距离自排樁之中心綫算起；

b) 橋跨之木質部份應使其不與土直接接觸；

c) 沿着橋之兩端應設置由薄木板或厚木板所做成的擋土板，以防止路堤填土上部之崩塌；擋土板的下緣應在帽木底面以下至少  $0.50\text{m}$ ，但為了縱梁端的通風起見，梁端與擋土板間的距離應不少於  $0.10\text{m}$ （圖2）；

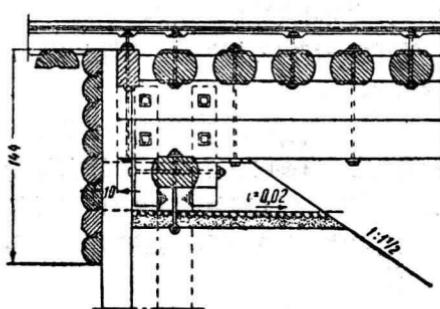


圖2. 木橋与路堤填土連接之詳圖

r) 錐形填土之斜坡应与其相連接的路堤填土之坡度相同，但不得陡於 $1:1.5$ 。

桥头錐形填土及桥台背后的路堤填土应用砂質或其他透水的土壤筑之（圖3），填筑之尺寸，沿路堤填土的頂面長為路堤填土高度加2m，沿路堤填土之底面長為2m。重型桥台背后的水应由橫斷路堤填土方向的排水暗溝排洩之。

区间与站内曲線綫路中心綫間之水平距离及綫路中心  
綫与桥梁淨空綫間水平距离之加寬

表1

曲線半徑	綫路中心綫間的距離 (mm)						綫路中心綫 与桥梁淨空 綫或桥上欄 桿間距离之 加寬 (mm)	
	在区間		在車站內				自曲綫 的內側	自曲綫 的外側
	当外邊綫 路的外軌 超高大於 里面綫路 的外軌超 高时	在所有 其他情 況下	在無外軌超 高的綫路間	在有外軌 超高的幹 綫相隣的無外軌超 高的站綫之間	綫路中心 綫間最小 的距离	綫路中心 綫間正常 的距离		
直 線	4100	4100	4800	5300	4800	5300	0	0
4000	4170	4120	4820	5300	4870	5300	130	10
3500	4180	4120	4820	5300	4880	5300	145	10
3000	4190	4130	4830	5300	4900	5300	165	15
2000	4230	4140	4840	5300	4930	5300	245	20
1800	4250	4140	4840	5300	4940	5300	270	20
1500	4270	4150	4850	5300	4970	5320	320	25
1200	4310	4160	4860	5300	5010	5360	400	30
1000	4360	4180	4880	5300	5060	5410	475	35
800	4370	4190	4890	5300	5070	5420	485	45
700	4390	4210	4910	5300	5090	5440	490	50
600	4400	4220	4920	5300	5100	5450	500	60
500	4430	4250	4950	5300	5130	5480	515	70
400	4460	4280	4980	5330	5160	5510	530	90
350	4490	4310	5010	5360	5190	5540	545	100
300	4520	4340	5040	5390	5220	5570	560	120
250	4570	4390	5090	5440	5270	5620	585	140
200	4610	4460	5160	5510	5310	5690	625	175

錐形墳土的邊坡依流速的大小施行加固。根據1947年橋涵設計規程，如為石砌橋台，錐形墳土全部高度上須以石料鋪砌加固之；如為木橋，則石料鋪砌只達到計算水位以上0.50M，其餘部份則以草皮加固之。

在孔徑為10.0M及以上的永久性橋梁的橋頭，線路應鋪於碎石道碴之上，其長度不得少於30.0M。在永久性橋梁的橋頭路肩至軌底的尺寸按在全部碎石道床上鋪設線路之規定辦法決定之。

為了保證航運與木筏之通行，根據國家標準3035—45橋梁必須滿足下列之要求：

1. 多跨橋至少須有兩個與航道一致的通航跨度；只有當河寬不足的時候，才允許做一個通航的跨度。

此外，在特級及第Ⅰ及第Ⅱ級（參閱表2）河流上的橋梁，尚須有在洪水時期可以通航的跨度。

2. 橋梁之旋開式與升降式跨度應建造於河流中的某些地點，當最低平水位時其深度仍能保證船隻與木筏的通航。

3. 橋墩台不應有面向通航跨度的突出部份，當船隻撞過橋墩台時，此等突出部份可能是發生事故或損傷船隻之原因。

橋墩的水平截面，在最高通航水位以下，應做成流線形，但面向跨度的橋墩面應與河中水流平行（可允許其有不大於10°之偏差）。

設橋的地點須符合下列各項要求：

1. 河床應該是穩定的，也就是說，沿着河寬的方向，河床應尽可能保持其深度及位置。如河流的自然情況不能保證河床之穩定，則須建築適當的調節建築物。

2. 應該尽可能地選擇河流無淺灘的地段，或者淹沒不多的高淺灘地段。

3. 河岸位置，水流方向與航道中心線應尽可能地平行。橋梁之縱向中心線與水流方向法線間之偏差不超過5°時，則無須擴大跨度；如偏差大於5°，則斜橋跨度的有效數值應按水流方向的法線計算。

4. 橋梁應尽可能地遠離沙灘及船隻靠岸地點，其距離上游方面為最長

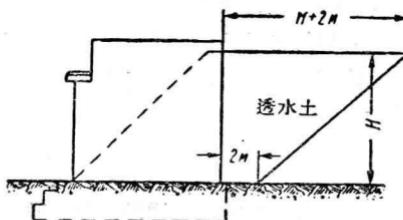


圖3. 橋台背後用透水土作成路堤墳土之輪廓圖

的拖船隊長度的三倍，在下游方面為其一倍半。

5. 在特主要河流及主要河流上建築橋梁時（參閱表2），如有必要並須設置春汛調節建築物。

### 根據國家標準3035—45河流的特徵及其等級

表2

河流的序列	航運與木筏的特徵	河流等級	平水期之水深(米)
特主要河流	三層的客輪，寬24米以內油槽船及寬100米以內的木筏	特級	大於2
主要河流 I	三層的客輪及寬100米以內的木筏	I	2至1.5
主要河流 II	二層的客輪及寬85米以內的木筏	II	1.5至1
地方交通的河流	二層的客輪及寬56米以內的木筏	IIIa	1至0.7
同上	一層半的客輪及寬36米以內的木筏	IIIb	1至0.7
小河流	一層半的客輪及寬36米以內的木筏	IVa	小於0.7
同上	客艇及寬21米以內的木筏	IVb	—
筏運河流	客艇及寬14米以內的木筏	Va	—
同上	散放木排	Vb	—

譯者註：關於河流等級的劃分，蘇聯現已另制訂新標準，可參閱

A·И·Иоаннисян：鐵路設計與建築，第一冊，附錄  
6，人民鐵道出版社一九五二年中譯本。

6. 橋梁及其他橋隧建築物之修建不應使河水流速過分的提高，致使拖船隊的機船牽引力顯示不足。

### 淨 空

根據全蘇標準BKC6435及鐵路技術管理規程§5的要求，所有新建鐵路橋梁應符合建築物淨空2—C。

用不易燃燒的材料所做的新的橋跨應符合為電氣化區段所規定的建築物淨空，又根據1947年橋涵設計規程，在個別情況下，可允許使用僅在寬度上不合於淨空的橋跨。

1926年以前所建而以後年代中又未經改建的鐵路橋梁可符合於建築物淨空1—C。

公路鐵路兩用橋及陸路運輸跨橋之淨空應符合現行全蘇標準的要求，並在每個情況下，須征得有關方面的同意。

新建桥梁的通航与通筏跨度之桥下净空根据国家标准3035—45之要求並依照河流之等級規定之。

在表2中列有河流的运输特征及其等級。

桥下净空的限界輪廓（与河流方向垂直）由圖4表示之，桥梁的任何部份均不可突入限界之内。

淨空宽度（B）在最低通航平水位上規定之，自此水位以下直到表2中所列的河流平水期的深度內，淨空宽度仍应保証不小於（B）。

淨空高度H及h由計算  
通航水位量定之。

我們用兩种方法决定通航水位而取其較大者作为計算通航水位。

第一种方法依照下列順序决定通航水位：

a) 規定河流等級；

b) 根据水文站觀測的記錄編制由三欄組成的表（按照表3的形式），在此表中列入記錄的順序号碼，若干年內的最高洪水位标高（标高按遞減順序自上而下地排列下去）及測定这些标高的年份；

A河上最高洪水的水位

表3

順序号碼	最高洪水位的标高以cm計	洪水最高的标高所發生的年份
1	1670	1908
2	1544	1931
3	1500	1917
4	1493	1888
5	1430	1897
6	1410	1889
7	1405	1881
8	1400	1895
9	1396	1896

b) 根据下列公式，取整数，决定表中某一行的順序号碼：

$$N = \frac{5n}{100} + 0.5,$$

式中 n——水文站所觀察的年數。

与此順序号碼相对应的年份即作为計算年份；

r) 决定該河上在計算年份內超过計算通航水位时的容許停航持续時間，用下列公式計算而取其整数：

$$t = \frac{km}{100} + 0.5 \text{ 畫夜},$$

式中  $m$ ——計算年份內的通航持续時間以畫夜計，根据有关通航期限資料决定之；

$k$ ——系数，依照河流的等級自表 4 中擇取之；

n) 根据計算年份內水文站的資料，选出某一个水位，其水面在此水位以上的时间會持續  $t$  畫夜，此水位即我們所要求的計算通航水位。

系 数  $k$  之 值

表 4

河 流 等 級	$k$
特級 .....	3
I .....	4
II .....	5
IIIa } .....	6
III6 } .....	6
IVa } .....	5
IV6 } .....	5

系 数  $P$  之 值

表 5

河 流 等 級	$P$
特級 .....	10
I .....	11
II }	
IIIa }	
III6 }	
IVa }	
IV6 }	

第二种方法。根据下列公式决定表 3 中某行的順序号碼，而取其整数：

$$N = \frac{Pn}{100} + 0.5,$$

式中  $P$ ——系数，根据河流等級自表 5 中擇取之。

自上式求得的某行的順序号碼在表中对应着某一个年份及其洪水水位的最高标高，此标高即我們所要求的計算通航水位。

决定計算通航水位之例題，摘自国家标准3035—45。

在加魯基城旁的涅加河——等級 IIIa。

根据水文站資料編制最高洪水水位标高表（表3）。

自1881至1935，覈察年數  $n=55$ 。

第一法。决定表3的某行的計算順序号碼：

$$N = \frac{5n}{100} + 0.5 = \frac{5 \cdot 55}{100} + 0.5 = 3.25;$$

取 $N = 4$ 。

与第4行相应的是1888年，此年即作为计算年份。

根据观察资料在1888年内航行持续时间达210昼夜。

根据表4，取 $k = 6$ ，决定计算航行水位上的停航持续时间：

$$t = \frac{km}{100} + 0.5 = \frac{6 \cdot 210}{100} + 0.5 = 12.6 \text{ 昼夜} ,$$

取 $t = 13$ 昼夜。

根据水文站的资料，确定了在1888年内高於标高1443cm的水位持续了13昼夜，根据第一方法此项水位即作为计算通航水位。

第二法。根据表5，河流等级Ⅲ<sub>a</sub>的 $P = 12$ ，如此则表3中的计算顺序号码为

$$N = \frac{Pn}{100} + 0.5 = \frac{12 \cdot 55}{100} + 0.5 = 7.15 ,$$

取 $N = 8$ 。

在表3中与此号码相对应的是1895年，其最高洪水位的标高为1400cm，此项标高即採用计算通航水位。

因此，要决定计算通航水位，便应根据附近水文站的观测资料进行。

在观测资料的期间少於15年，或根本不會進行观测的情况下，国家标准3035—45容許根据短期观测资料，并同时考慮到同一流域中有相似的地方条件的最近河流上的水文站观测资料，决定计算通航水位。

有的河流設有通航的船閘，此类船閘保证了所有航行期间的航运；在这种情形下我們採取人造的最高的迴水水位作为计算航行水位，而同时要考慮到迴水曲綫。

如在有船閘的河上，洪水时期的航行系通过明壩（譯註：閘門不閉的壩），計算通航水位仍根据上述方法决定之。

在使用期限不超过三年的临时桥梁下，先取得苏联内河航行部的同意，再决定其桥下淨空。此时可採取高水位作为计算通航水位。

对于 $V_a$ 及 $V_\sigma$ 級的筏运河流，依照共和国的区或省的筏运机关的指示，最高的通筏水位可作为计算水位。

根据国家标准3035—45，桥下淨空的最小尺寸 $B$ ,  $H$ ,  $b$ 及 $h$ （参阅圖4）依照河流的等級列於表6。

如桥梁只有一个通航的跨度，则淨空的尺寸应取順水方向跨度的尺寸。

跨越通航运河的桥隧建筑物，根据国家标准3035—45，其桥下淨空的宽度 $B$ 得採用比表6所列者为小的尺寸，但桥梁跨度須跨越运河的全部宽度及岸边驛道的宽度。

如桥內設有旋开式跨度，並且該跨度僅供高度大的船只通过之用，则淨

空寬度  $B$  (以公尺計) 採用表 7 數值。

如旋開式跨度須供拖船隊及木筏之通過，則橋下淨空寬度  $B$  採用表 6 內之數值。

旋開式跨度在旋開或揚起的情況下，其橋下淨空之高度 ( $H$  及  $h$ ) 应依照河流之等級採用表 6 之數值。如預計有特別船只通過，則所採用的高度應能保證其通過。

在使用期限不超過一年的臨時性橋梁下，其橋下淨空可個別地經過蘇聯內河航運部的地方機關的同意規定之。

### 橋下淨空最小尺寸 ( $m$ )，根據國家標準3035—45

表 6

河流等級	$B$			$b$	$H$	$h$			
	永久性橋梁在		適用於順水及逆水兩個方向			$h$	永久性橋梁		
	順水方向	逆水方向							
特級	140	110	根據蘇聯	如水位變化不超過	13.5	5	—		
I	140	90	內河航運	4公尺，特級，I	12.5	4	—		
II	120	70	部的同意	及II級河流取 $b =$	10	3.5	—		
IIIa	80	60	50	$= \frac{2}{3}B$ ；如水位變	10	2.5	1.5		
IIIb	60	40	40	化超過4公尺以及	7	2.5	1.5		
IVa	50	30	30	其他等級的河流，	7	1.5	1		
IVb	30	20	20	取 $b = \frac{1}{2}B$	4	1.5	1		
Va	20	—	16		3.5	1	1		
Vb	9	—	—		1.5	1	1		

跨越不通航及不通筏的河流之橋梁應符合1947年橋涵設計規程之規定，亦即：

- a) 梁式橋之橋跨底面應高出計算水位及最高流水水位至少  $0.75m$ ，並高出最高洪水位至少  $0.25m$ ；支承平台應在計算水位以上至少  $0.25m$ ；
- b) 拱橋的拱腳應高出計算水位及最高流水水位至少  $0.25m$ ；無鉸拱之實體拱橋其拱腳可允許設在計算水位之下，但沒入的深度不得超過矢高的一半；同時自拱頂至計算水位至少須留有一公尺之淨高。
- c) 不受水頭壓力的涵洞洞頂內面最高一點高出計算水位之數值應為：在圓形及橢圓形的涵洞中——當洞內高度不超過  $3m$  時，淨高不少於洞內高

度之半，如超过 3 m 时，则应不少于 0.75 M；但在矩形涵洞中均不少于 0.5 M。

### 旋开式跨度之淨空寬度

表 7

### 撓度与建筑上弯度

根据1947年桥涵設計規程的要求，桥上線路所設建筑上弯度，其曲綫应与桥跨在恒載加上不包括冲击的活載之一半的荷載作用下所產生的撓度曲綫相同，而方向相反。

對於懸臂桥跨的懸臂及懸梁，其建筑上弯度可与普通梁式桥跨的建筑上弯度类似地規定之。由活載所產生的撓度僅以懸臂及其隣接的自由懸梁上的活載計算之。

在連續式桥跨中，兩端跨度上的建筑上弯度依照上述規則辦理，而僅取位於所考慮的跨度上的活載。

當設置建筑上弯度时，按1947年桥涵設計規程規定由不包括冲击的活載產生的最大彈性計算撓度为：

a) 簡支的梁式桁梁，懸臂桥跨的自由梁（懸梁），及連續梁的兩端跨——跨度的  $\frac{1}{1000}$ ；

b) 對於簡支的梁式鋸(版)梁——跨度的  $\frac{1}{800}$ ；

c) 在懸臂之端——懸臂長度的  $\frac{1}{300}$ ；

在拱式梁的四分之一点，由不包括冲击的垂直活載產生的正的及負的最大計算彈性垂直位移之和最好不超过跨度的  $\frac{1}{800}$ 。

如由恒載及不包括冲击的活載的一半所產生的撓度不超过跨度的  $\frac{1}{1600}$ ，則桥跨上可不做建筑上弯度。

上述撓度标准不適用於木桥。

### 計算荷載

計算桥涵各部份时，應考慮主要荷載与附加荷載。