

动載荷机器作用下的
建筑物承重結構設計
与 計 算 規 范

冶金工业出版社

苏 联
冶金及化学工业企業建造部
技术司

动載荷机器作用下的建筑物
承重結構設計与計算規範

(И-200-54)
(МСПМХП)

中央工业建筑科学研究院编拟
冶金及化学工业企業建造部技术司
1956年5月31日同意

林守勤 錢大雄 譯
張紀平 王兆龍 校

冶金工业出版社

ИНСТРУКЦИЯ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ И РАСЧЕТУ НЕСУЩИХ
КОНСТРУКЦИЙ ЗДАНИЙ ПОД МАШИНЫ С ДИНАМИЧЕСКИ-
МИ НАГРУЗКАМИ

(И-200-54)
МСНМХII

СТР.И АРХ. (Москва—1955)

动载荷机器作用下的建筑物 林守勤 錢大雄 譯

承重結構設計与計算規範

1957年6月第一版 1957年6月北京第一次印刷 2,236册

787×1092•1/32•85,000字•印張 4• $\frac{6}{32}$ •定价(10) 0.60元

冶金工業出版社印刷厂印 新华书店發行 書號 0638

冶金工業出版社出版 (地址: 北京市灯市口甲45号)

北京市書刊出版業營業許可証出字第093号

目 录

序言	4
第一章 概述	5
第一节 設計任务的內容	6
第二节 設計指示	7
第三节 基本計算原則	13
第二章 由机器产生的动荷載	13
第三章 固有振动的頻率	20
第一节 一般指示	20
第二节 垂直振动頻率的確定	20
第三节 水平振动頻率的確定	22
第四章 动位移和弯曲力矩的幅度	25
第一节 一般指示	25
第二节 垂直振动振幅的確定	25
第三节 水平振动振幅的確定	29
第五章 減弱受动荷載机器作用的結構振动的方法	31
第一节 改变結構的剛度	31
第二节 改变樓板上机器的排列位置	32
第三节 机器的防振	32
第四节 平衡慣性力和改变机器轉數	33
附录	
附录 I 机器产生的动荷載	35
附录 II 樓板固有垂直振动頻率的計算	43
附录 III 建筑物固有水平振动頻率的計算	64
附录 IV 樓板受强迫垂直振动时計算位移幅度和弯矩 用的表和公式	79
附录 V 建筑物强迫水平振动振幅的計算公式	99
附录 VI 計算示例	104
例一	104
例二	120

序 言

本書是作为規範出版的，它指导設計人員应如何設計与計算那些受樓板上所安机器的动荷載作用的平台及建筑物的樓板、牆壁和柱子。

本規範給除受靜荷載作用外又受動荷載作用的承重結構的强度与变形的計算定出了規則。

本規範系由冶金及化学工業企業建造部中央工業建築科学研究院所屬的动力學實驗室制定的（技术科学碩士 E.C. 索罗欽教授編，Б.Г. 科連涅夫 教授總編）。

本規範对下列各單位与个人的意見均作了考虑：国家工业建築設計院，国家鋼結構設計院，評閱者 И.М.拉宾諾維奇教授和 П.Д. 巴尔康教授。本規範曾經中央工业建築科学研究院学术委員会結構力学小組审核同意。

本規範曾經冶金及化学工業企業建造部技术司所屬的技术規範与标准制定处 (М.Ф. 科瓦爾楚克工程师) 校閱。

苏联 冶金及化学 工业企業建造部 技术司	动荷载机器作用下的建筑 物承重結構設計与計算規范	I-200-54 МСПМХП
-------------------------------	-----------------------------	--------------------

第一章 概述

第 1 条：本規范对如何設計和計算受靜荷載和安在樓板上的机器的動荷載作用的房屋承重結構（樓板、牆、柱）作了專門的指示。

这里所說的机器是指下列兩类机器：

a) 往复运动类：包括金屬切削用鉋床、磨床及其他有曲柄連桿機構、搖臂機構或偏心機構的类似机床，以及冲床、压力机、振动台、篩子、破碎机、篩分机、振动式篩子、活塞泵、紡織机、印刷机等都是。

b) 旋轉运动类：包括有金屬切削用車床、砂輪机、磨床及其他有轉动主軸或砂輪的类似机床，以及离心机、通風机、离心泵、电机等等。

本規范所提出的設計指示与計算規則，其目的是要把因上述机器作用而在建筑物承重結構內引起的振幅和动应力限制在一个允許範圍內。

設計受机器动荷載作用的建筑物承重結構时，应符合設計相应結構所用的現行設計标准与技术規范的要求，但也要

考慮本規範的指示。

第一节 設計任務的內容

第 2 条. 設計任務包括下列資料：

- a) 建築物的平面圖與剖面圖；
- 6) 設備及全部有效荷載的重量 及其在樓板 上的分佈圖；
- B) 建築物樓板上能產生慣性荷載(動荷載) 的機器(有動荷載的機器) 的資料，例如：
 - 1) 機器軸的轉數 n_0 ；
 - 2) 慣性力 R 的大小(幅度)、作用方向及作用點；
 - 3) 機器支承部分的平面尺寸，倘若機器是用機座支承的，那麼就應知道機座的尺寸；
 - 4) 同類型機器的數量及平面佈置圖；同時，在平面圖上還應指出這些機器的慣性力對樓板的作用方向；
 - 5) 根據本規範表 5，將樓板上的機器與測量儀器，按其對振動的敏感性進行分類。

第 3 条: 倘若沒有機器慣性力大小的資料，那麼就必須作如下的補充說明：

- a) 機器的傳動機構簡圖；
- 6) 機器運動部分的重量；
- B) 機器旋轉部分的偏心距、偏心輪半徑、曲柄半徑或往復運動部分的行程等等。

根據這些資料再按本規範第 23—25 条的指示 求出慣性力值及其作用點。

第二节 設計指示

第 4 条：表 1, 2 和 3 所載為動荷載 机器按其运动部件的运动方式、动性能及轉数（频率）的分类。

表 1
机器按其运动部件的运动方式分类

类 别	运动 部 件 的 运 动 方 式
1	上下往复运动
2	前后往复运动
3	豎軸旋轉运动
4	橫軸旋轉运动

表 2
机器按其动性能分級

級 別	动 性 能	标准慣性力值 (公斤)
I	小	10以内
II	中	10至100
III	大	100至300
IV	特別大	300以上

註：机器按动性能的大致级别划分，參見表12（附录1）。

第 5 条：樓板上下振动与水平振动（动位移）的允許振幅大小，应以使工作人員以及对振动有敏感的机器与仪器正常工作的条件为依据，並按公式(1)或(2)計算之：

$$a_0 = \frac{v_0}{2\pi n_0}, \quad (1)$$

表 3

机器按其频率分组

組 別	机器按频率的特性	每 分 鐘 轉 數
1	低频率	400以下
2	中频率	400至2000
3	高频率	2000以上

註：1) 机器惯性力对楼板的作用，可根据表1的分类採用表10(附录1)中的簡圖来表示。

2) 在沒有本規范第2条所要求的机器惯性力数据，而且又無法获得第3条所要求的那些补充資料时，允許利用表11与表12中的估計数据(附录1)。

$$a_0 = \frac{w_0}{4\pi^2 n_0^2}, \quad (2)$$

式中 a_0 ——允許振幅(公厘)；

n_0 ——振动频率(次/秒)；

v_0 和 w_0 ——簡諧振动的允許速度(公厘/秒)与允許加速度(公厘/秒²)。

倘若沒有有关 w_0 与 v_0 允許值的資料，則频率 n_0 由1至100次/秒及振幅 a_0 不大於1公厘的 w_0 与 v_0 之極限值可按表4与表5採用。

第 6 条：同时承受靜荷載与动荷載作用的材料，其强度应以材料的耐久極限来表示。耐久極限是靜应力与动应力相加后的最大值，也就是說，材料在最大应力和(靜应力和动应力相加后的最大值)之作用下，經受任何次数的应力循环，而不致破坏。耐久極限值可按公式(3)求之：

$$\sigma_{\text{BLH}}^{\text{R}} = h_{\text{BLH}} \sigma_{\text{BP}}. \quad (3)$$

式中 $\sigma_{\text{BLH}}^{\text{R}}$ ——材料耐久極限(标准值)；

σ_{BP} ——材料在靜荷載下之强度極限(暫時强度)；

表 4

振动对工作人員的影响性質与幅度不大於 1 公厘的簡諧位移
的速度及加速度的关系

振动对工作員的 影响性質	振动的極限加速度 w_0 (公厘/秒 ²)	振动的極限速度 v_0 (公厘/秒)
	頻率为 1—10 次/秒	頻率为 10—100 次/秒
1. 無感覺	10	0.16
2. 微感覺	40	0.64
3. 明顯感覺	125	2.0
4. 強烈感覺 (妨礙工 作)	400	6.4
5. 長期作用下是有害 的	1000	16
6. 絶對有害的	1000以上	16以上

表 5

机器与仪器按其对基座振动的敏感性划分的等級
(幅度不大於 1 公厘的簡諧位移)

等級	对振动的敏感程度	底座的振动極限速度 v_0 (公厘/秒)
I	高度敏感	0.1
II	中度敏感	1.0
III	低度敏感	4.0
IV	不敏感	4.0以上

註：机器与仪器对振动敏感的等級由工艺师确定。倘若沒有此类資料时，
允許利用表 13 給予概略指示（附录 1）。

$$\hat{k}_{BLH} = \frac{1+s}{1+\alpha_0\mu s} \quad \text{——耐久系数,}$$

在 $\frac{1+s}{1+\alpha_0\mu s}$ 式中：

$s \geq 0$ —— 动应力（内力）与静应力（内力）的比，

α_0 —— 在对称应力循环下，材料强度极限与材料疲劳极限的比（表 6）；

$\mu \geq 1$ —— 结构构件连接处的应力集中系数（整体结构的 $\mu = 1$ ）。

倘若连接构件是由 Cr.3 号钢制成的，则可采取下列的 μ 值：

焊缝经加工的对焊接 1.1

焊缝不经加工，但缝的根部作了补焊的斜缝对焊接
(作用力与焊缝斜交) 1.4

铆接 1.4

焊缝经加工的侧面受力焊缝焊接(焊边的比是 1:1.5) 1.7

同上，但焊缝不经加工 2.2

焊缝经过加工之端面受力焊缝焊接 2.3

同上，但焊缝不经加工 3.1

材料耐久极限的计算值按公式 (4) 求之：

$$\sigma_{BLH} = k_{BLH} \rho [\sigma] \quad (4)$$

当按照极限状态计算时， $[\sigma]$ 值等於按“建筑法規”求得的计算强度值。

ρ 直可按表 6 採用。

第 7 条：材料吸收振动能的能力用吸收系数 ψ 来表示。所谓吸收系数就是一个振动循环内被吸收后不能返回的功与在同一循环内最大弹性功的比。吸收系数值等於固有振动的阻尼对数减率 δ 的二倍。若将吸收系数除以 2π ，则得出非弹性阻力系数 r ：

表 6
 α_0 与 ρ 系数值

材 料	系 数	
	α_0	ρ
压延钢	3.0	2.0
钢筋混凝土：		
钢筋	3.5	1.7
混凝土	3.0	1.0
砖砌体	3.0	1.0
木材	4.0	1.5

$$\tau = \frac{\phi}{2\pi} = \frac{\delta}{\pi} . \quad (5)$$

各种材料在弯曲振动时的非弹性阻力系数 τ 的值按表 7 采用。

表 7
 系 数 τ 值

材 料	机器作用时的系数 τ	
	在 I 级与 II 级动 性能机器作用下	在 III 级与 IV 级动 性能机器作用下
钢筋混凝土.....	0.050	0.100
砖砌体.....	0.040	0.080
木材.....	0.030	0.050
压延钢.....	0.010	0.025

结构中吸收系数与应力的关系，根据机器的动性能，可用系数 τ 的微分近似地算得。

对于由两种具有系数 τ_1 与 τ_2 的材料组成的组合截面梁其总的系数 τ 按下式求之：

$$r = \frac{r_1 D_1 + r_2 D_2}{D_1 + D_2}, \quad (6)$$

式中： D_1 与 D_2 —— 組成部份对中性軸的剛度(整体截面的組合梁只有一条中性軸；而非整体截面的組合樑則每一組或部份均有自己的中性軸)。

第 8 条：對於有动荷載的机器，最好採用整体式樓板。下面有鋼梁的木樓板与鋪板，最好只限用於第一級动性能的机器（表 2）。

第 9 条：对 I 等与 II 等振动敏感性的机器、机床与仪器（表 5），以及在按生产要求 只允許有極微振动 的場合 下，最好採用鋼筋混凝土整体式樓板。

註：作澆灌接合的裝配式鋼筋混凝土樓板屬於整体式樓板。

第 10 条：机器与樓板的联系分为兩种：

a) 刚性联系，即机器用支架与樓板相联或不用支架直接支承在樓板上。

b) 柔性联系，即在机器与樓板之間襯以柔韌的物件 —— 隔振垫，其目的是減少机器对樓板的动力影响（积极防振）或把靜置的机器或仪器与振动的樓板隔开（消极防振）。

机器与樓板的上述联系中，每一种都有兩种不同的安装机器的方法：

a) 直接裝在樓板或隔振垫上；

b) 用机座（混凝土垫枕，鋼框架等）間接支承在樓板或隔振垫上。

註：支承在隔振垫上的机座的尺寸，除应滿足一般要求外，还应具有保証防振所需要的足够的重量。

第 11 条：建筑物樓板上的有动荷載的机器必須安置在

远离Ⅰ等与Ⅱ等振动敏感性的机床与仪器（表5）的地方，例如把它們安置在建筑物相对的兩側与不同的樓層。

若有动荷載的机器（柴油机、空气压缩机、鍛鍊等）是裝在建筑物以外的單独基础上的，那么最好將基础建在尽可能远离裝有Ⅰ等与Ⅱ等振动敏感性的机床与仪器的建筑物的地方。如果不可能离得很远，则应將这些机器裝在隔振垫上。

第三节 基本計算原則

第 12 条：靜荷載（結構重量，有效荷載，包括机器重量等等）和动荷載（机器运动部份的慣性力）使結構物中产生与靜荷載和动荷載相应的內应力和位移（由於構件的变形而产生的）。由靜荷載引起的內应力与位移，可用一般計算方法求出，而由动荷載引起的內应力与位移，则应按本規范中的指示計算之。

第 13 条：在計算过程中，应保証同时承受靜荷載与动荷載的結構的承重能力，並使結構因动荷載引起的位移限制在一个範圍內，在这个範圍內，振动对工艺过程，对在建築物內工作的人員都应当是無害的。

註：不論动荷載所产生的位移如何，靜荷載产生的位移应滿足現行标准与技术規范的要求。

第 14 条：同时承受靜荷載与动荷載的結構，其構件的承重能力应根据本規范第15条指示中对靜力强度和靜稳定性的要求以及本規范第16条指示中对耐久强度的要求进行驗算。

註：本規范不考虑对受压構件作动稳定性的驗算。

第 15 条：同时承受靜荷載与动荷載的結構，其構件的靜力强度与靜稳定性是否合乎要求，应根据相当的結構設計

标准与技术规范中的指示加以验算。在验算过程中，对动荷载所起的作用应作如下考虑：

a) 计算水平受弯构件时，应在由计算静荷载产生的弯矩 M_e 中加入由计算动荷载产生的同号弯矩 M_o 。（ M_o 按本规范第 43 条的指示计算）：

$$M_e + M_o \leq M, \quad (7)$$

式中： M ——允许计算弯矩，是假定在荷载的静作用下，根据结构的材料，按设计标准与技术规范求得的；当按极限状态计算时， M 值应按计算强度确定。此时为了求公式(7)中的各个值，应根据“建筑法规”计算相应的过载系数与工作条件系数。

b) 在计算受压受弯的构件与垂直受压构件时，应在计算静荷载中加上垂直计算动荷载（按本规范第 24 条的指示计算）和静作用在楼板平面内的水平力（按本规范第 45 条的指示计算）。

第 16 条：受弯构件的耐久强度是否达到要求，可按公式(8)加以验算：

$$M'_e + M_o \leq M_{BLH} \quad (8)$$

式中 M'_e ——由标准静荷载产生的弯矩，根据相应于设计标准与技术规范指示的一般规则求得；

M_o ——由计算动荷载产生的同号弯矩，根据本规范第 43 条的指示求得；

M_{BLH} ——根据材料耐久极限计算值 σ_{BLH} （公式 4）计算的极限计算弯矩。材料耐久极限是用计算荷载静作用的公式求得的。因此，对于本规范第 6 条指示计算的系数 k_{BLH} ，此时 s 值应

等於 $\frac{M}{A}$

註：在按照極限狀態計算時，應根據“建築法規”的要求，加入相應的工作條件系數。

受壓受彎構件與受壓構件的耐久強度是否達到要求，可按照驗算靜力強度的公式來驗算，但還要按第 15 条 6 項的規定計入動荷載的作用；此時求得的內力（應力）不應超過在假定荷載靜作用下根據材料耐久極限計算值 σ_{BLIM} [見公式 (4)] 確定的極限允許內力（應力）。

第 17 条：對於承載第四級動性能機器的鋼筋混凝土結構，當 $M_o > M'_c$ 時，由於動應力的正負符號的變化，需要附加配筋，以承受反號的應力；在這種情況下，附加的鋼筋應根據附加條件的要求（公式 9），作耐久度的驗算。

$$M_o - M'_c \leq V_{\text{BLIM}} \quad (9)$$

第 18 条：動力位移的幅度 z_o 不應超出使工作人員以及機器、機床、測量儀器等能正常工作的條件所允許的 a_o 值：

$$z_o \leq a_o. \quad (10)$$

a_o 值根據本規範第 5 条確定，而 z_o 值則根據本規範第 43 条與第 46 条的指示求之。

倘若動力位移的幅度 z_o 等於與各種不同頻率 n_i 相應的位移幅度 z_i 的總和，那麼在按公式 (1) 與 (2) 計算允許幅度 a_o 時，可以把頻率 n_o 看作是等於：

如果 a_o 用速度來計算的話

$$n_o = \frac{\sum z_i n_i}{z_o}, \quad (11)$$

如果 a_o 用加速度來計算的話，

則 $n_0 = \sqrt{\frac{\sum z_i n_i^3}{z_0}}.$ (12)

第 19 条：在驗算結構的承重能力時，可以不考慮由下列機器產生的動荷載：

a) 第一級動性能的機器（表 2）；

b) 墊有隔振墊的第一級及第二級動性能的機器。

在驗算樓板各構件的承重能力時，還可以不考慮下列各機器產生的動荷載：

b) 屬於第二級動性能的低頻率與高頻率的機器（表 3）；

c) 任何級動性能的機器，假若除支柱動位移外，樓板各構件（梁、板）的計算垂直振幅（動力位移）不超過構件跨度的 $1/40000$ 的話。

在驗算建築物的柱與牆以及機器平台的柱的承重能力時，除本條 a 和 b 兩項中所指示的外，還可以不考慮下列機器產生的動荷載：

d) 屬於第二級動性能的中頻率與高頻率的機器；

e) 第一類運動方式（表 1）的所有各級動性能機器，如果作用於柱（牆）上的垂直動荷載的總和不超過作用於這個柱（牆）上的靜荷載總和的 2% 的話；

f) 在二、三、四類運動方式的各級動性能機器，如果樓層柱（牆）的上下兩端的水平動位移差不超過樓層高度 $1/40000$ 的話；

g) 第二、三、四類運動方式的中頻率與高頻率的各種動性能的機器，如果樓層柱（牆）上下兩端由水平動力的靜作用所產生的水平位移的差不超過樓層高度 $1/40000$ 的話。

第 20 条：如果樓板上所承載的是如下一些機器，那麼可