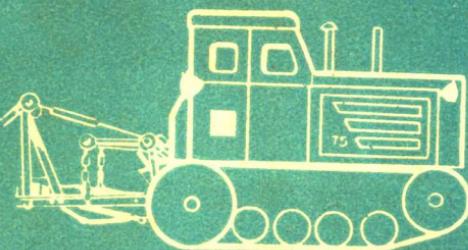


拖拉机液压悬挂系统

[苏联] H·Φ·安德列也夫 著
T·C·饒特凱維奇



中国工业出版社

拖拉机液压悬挂系統

[苏联] H·Ф·安德列也夫 T·C·饒特凱維奇 著
边耀刚 譯 周又榮 校

中国工业出版社

本书闡述了拖拉机上的两种液压悬挂系統：分置式液压悬挂系統和整体式液压升降器的用途、技术維护、拆卸装配、检查試驗、試运转、保管和技术性能。此外还介绍了液压系統的修理方法和装配配合数据等等。

本书供拖拉机的使用和維修人員，也可供工厂設計和工艺人員，教学和科研人員参考。

Н.Ф.Андреев Т.С.Жоткевич
ГИДРАВЛИЧЕСКИЕ НАВЕСНЫЕ СИСТЕМЫ ТРАНТОРОВ
ИЗДАТЕЛЬСТВО СЕЛЬСКОХОЗЯЙСТВЕННОЙ
ЛИТЕРАТУРЫ, ЖУРНАЛОВ И ПЛАКАТОВ Москва 1962

* * *

拖拉机液压悬挂系統

边 照 刚 譯
周 又 荣 校

*
第八机械工业部图书杂志編輯部图书編輯室編輯(北京復興門外北沙溝)

中国工业出版社出版(北京復興閣路丙10号)

北京市书刊出版业营业许可证出字第110号

中国工业出版社第一印刷厂印刷
新华书店北京发行所发行·各地新华书店經售

*
开本850×1168¹/₃₂·印张11¹/₄·字数270,000
1965年5月北京第一版·1965年5月北京第一次印刷
印数0001—3,780·定价(科二)1.10元

*
统一书号：15165·3495(八机-65)

目 次

第一部分 統一的分置式拖拉机液压悬挂系統

构造和用途的概述	1
液压油泵	5
构造和工作	5
主要工作指标和特性	27
技术維护	31
拆卸和装配	34
检查試驗	36
液压分配器	37
构造和工作	37
技术維护	56
拆下和装上	58
拆卸和装配	60
液力缸	67
结构和工作原理	67
技术維护	76
拆下和装上	79
拆卸和装配	79
液压系統的油箱	80
油管和連接附件	85
橡胶密封圈	98
液压系統的工作液体	101
在操纵三組悬挂机具时，液压系統的工作情况	103
悬挂机具在工作位置时，液压系統的工作情况	103
悬挂机具在提升时，液压系統的工作情况	105
带升起机具的拖拉机机組行駛时，液压系統的工作情况	108
强制悬挂机具下降时，液压系統的工作情况	109
液压悬挂系統在拖拉机上的布置	110
ДТ—54A拖拉机的液压系統	110

IV

«白俄罗斯»MT3—5K, MT3—5Л和MT3—5M拖拉机的液压系统	114
КД—35, КДП—35和T—38拖拉机的液压系统	117
ДТ—24和T—28拖拉机的液压系统	121
ДТ—20和ДТ—14Б拖拉机的液压系统	125
悬挂装置	127
«白俄罗斯»MT3—5K, MT3—5Л和MT3—5M拖拉机的悬挂装置	132
ДТ—24和T—28拖拉机的悬挂装置	137
ДТ—54A拖拉机的悬挂装置	138
КДП—35, T—38和КД—35拖拉机的悬挂装置	147
ДТ—20和ДТ—14Б拖拉机的悬挂装置	150
统一的分置式拖拉机液压系统和悬挂装置的技术特性	156
拖拉机液压系统的技术维护	161
技术保养	161
液压系统的故障及其检查方法	163
液压系统的部件不从拖拉机上取下, 其技术状况的检查	168
液压系统的修理	178
小修	178
更换有磨损零件的部件	180
液压系统的拆卸和装配	180
在万能试验台上对液压系统部件的检查试验	184
油泵的检查试验	184
分配器的检查试验	187
液力缸的检查试验	192
自封接头的密封性和工作情况的检验	194
安全接头的检验	195
高压软管的检验	195
液压系统工作状况的检验和试运转	196
液压系统及其部件的贮存	197
农具与农业机械的操纵	199

第二部分 整体式液压悬挂系统

整体式液压悬挂系统的概述	209
整体式液压系统的技术特性	212
HC—52B型液压系统	214

液压机构	214
悬挂机构	228
操纵机构	232
HC—52M型液压系统(结构特点)	239
液压机构	239
悬挂机构	241
操纵机构	245
HC—37型液压系统(结构特点)	248
液压机构	248
悬挂机构	250
操纵机构	258
利用 HC—37 型液压系统带分置液力缸工作	260
液压系统的使用	265
对液压升降器工作的要求和测定其技术状态的方法	265
对工作液体清洁度的要求	270
HC—52B型液压系统的调整	271
HC—52M型液压系统的调整	274
HC—37型液压系统的调整	275
拖拉机纵向稳定性的检验	278
液压系统的修理组织和修理工艺的特点	282
修理厂接收的液压系统	282
液压系统的修理工艺过程	283
液压升降器零件的磨损和恢复其工作能力的方法	286
液压系统的装配技术条件	300
装配配合表	312
I.HC—52B 和 HC—52M型液压升降器	312
II.HC—37型液压升降器	316
HC—52B 和 HC—52M型液压系统的整套零件和部件	320
HC—37型液压系统的整套零件和部件	329
液压升降器的修理组织	335
液压系统的修理设备	337
CTY—2万能试验台	338
CTY—2万能装卸台	343
装配与修理使用的夹具和工具	346

第一部分

统一的分置式拖拉机液压悬挂系统

构造和用途的概述

拖拉机液压悬挂系统用于操纵悬挂式，半悬挂式和牵引式的机械。此外，液压系统的能量还用于：拖拉机机组操纵和维护工作的机械化；在调整轮距时，推开拖拉机的后轮；拖拉机和牵引机械的自动联结；调节拖拉机后轮上的附着重量；更换轮胎时，抬起后轮；操纵牵引机械的个别机构和转向机构的加力。

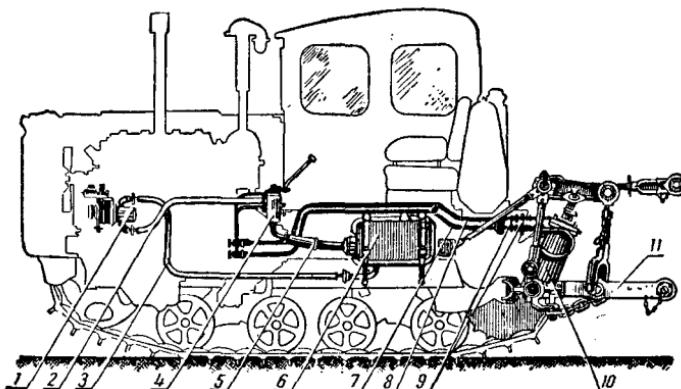


图 1. 統一的分置式拖拉机液压系統主要組部件的配置图

1—油泵；2—压油管；3—吸油管；4—分配器；5—回油管；6—油箱；
7和8—主液力缸的油管；9—自封接头；10—主液力缸；11—悬挂装置。

液压悬挂系統部件和組件在拖拉机上的配置如图 1 所示。悬挂系統由液压系統和悬挂裝置組成。拖拉机发动机的机械能通过液压系統用作提升悬挂农具或机械。

液压系統由油泵 1；分配器 4；油箱 6；主液力缸 10；連接油泵，分配器和油箱的油管 2，3 和 5；連接主液力缸的油管 7 和 8；及自封接头 9 等組成。

油泵是液压系統的动力部分；它将从拖拉机发动机传来的机械能轉換成工作液流的液压能。液压能用油泵在单位時間內所压出的工作液体的容积和压力来表示。

利用分配器，将工作液流沿油管輸送到一个或几个液力缸內，液力缸是液压系統的工作部分。

液力缸是把工作液体的液压能轉变为悬挂裝置升降机构的机械能的液力原动机。液力缸按其用途和安装的地点，可分为为主液力缸和分置液力缸。主液力缸安装在拖拉机悬挂裝置的升降机构上，分置液力缸安装在半悬挂或牵引机械的升降机构上。

液压系統的各个部件用油管連接起来。

分置式液压系統是属于开式工作液流直接作用的容积式液压传动。容积式液压传动的工作原理是利用油泵产生的工作液体的压缩容积能量。

液压系統順序地装在拖拉机发动机与悬挂裝置之間，机械能不用輔助裝置直接传递。

液压系統中的油箱为工作液流的开放处，其油面会变化；在其它的部件或油管中，工作液体为油路形式，沒有和空气接触的开式表面。

悬挂裝置 11 是四連杆鉸鏈机构，用作将农业机械或农具悬挂在拖拉机上，并提升和下降农业机械或农具。

进行操纵机械或农具的某个操作时，拖拉机液压悬挂系統以四种情况之一工作。四种工作情况由分配器的四个工作位置：«提升»，«下降»，«浮动» 和 «中立» 来确定。

液压系統在各种工作情况下的示意图如图 2 所示。在 «提

升»时(图2,a),油泵3沿吸油管2从油箱1内吸入油,之后,沿高压油管4送入分配器5。油沿分配器主高压油路6和«提升»油管7进入液力缸8,并推动活塞杆,通过悬挂装置的机构提升机械。从液力缸排出的油经«下降»油管9,分配器的回油路10回到油箱。在«下降»时(图2,b),油沿分配器的高压油路12和«下降»油管9进入液力缸,并推动活塞杆;机械就下降。从液力缸排出的油沿«提升»油管7和分配器的回油路11回到油箱。

当机械或农具在工作位置时,液压系统处在«浮动»状态。在拖拉机上装有分置或液压系统时,用高度调节法来调节农具工作机构的行程深度。在农具架上装有支承轮或滚轮。轮子沿地表面滚动,按地形起伏而变动,使耕深保持不变。这时,耕深等于支承轮缘最低点与农具工作部分之间的距离。采用高度调节法时,机械架、悬挂装置的升降臂和油缸的活塞杆可以自由地在相对于拖拉机壳体的垂直面内移动。油缸活塞杆不阻碍机械的移动,油可以自由地从油缸的一腔流入另一腔。

«提升»和«下降»油管7和9的一端和分配器的油路13联接(图2,b)。根据机具沿高度方向的移动情况,油沿油管流入液力缸或从液力缸内流出。当油泵和液力缸油管的油路切断时,油泵所排出的全部油通过分配器的油路14回到油箱。

在«中立»状态时(图2,r),活塞固定在某一个位置上,分配器关闭油管7和9;从油泵来的全部油,象«浮动»状态一样,通过分配器的油路14回到油箱。

统一的分置式液压系统有以下优点。

1.部件在拖拉机上单独配置,在检验和更换个别部件时,不需要拆卸全部液压系统。

2.液压能从一个能源(油泵),供给几个需要的地方液力缸,分别操纵几个悬挂的或牵引的机械。

3.工作压力提高到100(公斤/厘米²),增加了液压系统的功率和生产率,液压系统的重量降低15~20%。

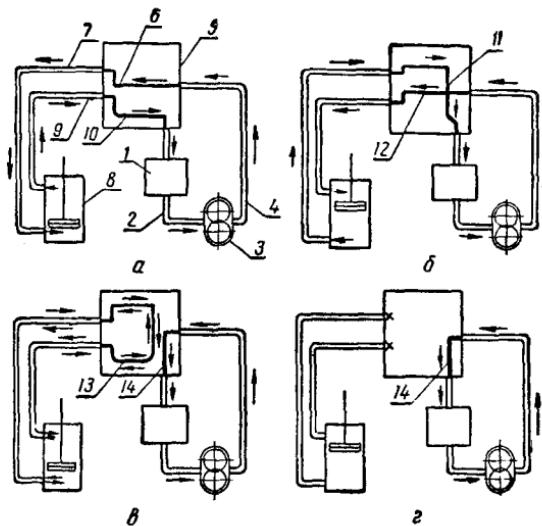


图 2. 液压系統的工作原理图

1—油箱；2—吸油管；3—油泵；4—增压油管；5—分配器；6—高压油路；7—提升油管；8—液力缸；9—下降油管；10 和 11—回油路；12—高压油路；13—封閉油路；14—回油路。

4. 各个部件和组件结构相似或者能够互换；在所有生产的各种拖拉机上只装有三种型号的油泵，两种型号的分配器和六种型号的液力缸。

5. 悬挂装置和液力缸的联接尺寸是统一的，可将机械装在各种拖拉机上。

但是，分置式液压系统也有缺点。

1. 难以保证完全密封；在工作时，油管的压缩和膨胀（*呼吸*），会使连接处活动和分离，破坏密封，而引起工作液体外漏。

2. 空气进入工作液体，因而引起悬挂机械在提升时产生不均匀的运动。

3. 由于工作液体在油管内有摩擦的能量损失，而降低液压系统的效率。

液 压 油 泵

构 造 和 工 作

为了使耕作地头宽度留的短，悬挂机械或农具从土壤中提升时，应当在尽可能短的时间（2~3秒）内完成，这个时间由油泵在单位时间内供给液力缸一定体积的油来确定。为了克服提升阻力，油在适当的压力作用下才能进入液力缸。例如，在ДТ-20拖拉机的液压系统内，要在1.9秒内升起悬挂犁，就应供给液力缸压力为50公斤/厘米² 流率为16升/分的油。

在拖拉机液压系统内装置了齿轮泵，按其工作原理属于容积式。容积式油泵把液体从吸油管送到高压油管，同时，传递克服阻力所必须的剩余压力。

容积式油泵的构造和工作的主要特点是：吸油路经常与增压油路严密地隔开；油泵的流率决定于工作机件的几何尺寸和油泵轴的转速；油泵产生为完成液力缸的工作所需要的很大的工作压力，沿高压油管供给液体；工作压力的最大值，由油泵的高压腔泄漏到吸入腔的油量，以及油泵的零件强度和带动油泵工作的发动机的功率确定。油泵液体是一份一份地吸入和压出的，所以油泵具有不均匀的（脉动的）供油特性。

齿轮油泵和其他形式的油泵比较有一些优点，广泛地用于各种机器的液压系统中。由于改进了结构，提高了制造精度，选择材料，零件接触面的密封好等原因，使油泵的漏油量最少；这就保证得到高的工作指标（流量达到200升/分；工作压力150~200公斤/厘米²；容积效率不小于0.9，每分钟的转数可达到3000~4000）。齿轮油泵经济和使用方便，工作可靠，没有调节装置，不需要专门的润滑，因为相摩擦的零件由工作液体所润滑。油泵的结构简单，外型尺寸小，重量轻。

① 最近苏联已更改牌号为НШ-10, НШ-32 和 НШ-46 系根据油泵的理论工作容积，也就是每转一转的理论排量分别为10, 32 和46立方厘米命名。

在拖拉机的分置式液压系統中采用三种型号的齒輪油泵：HIII—16 B， HIII—40 B 和 HIII—60 B（都是外啮合齒輪）；这几个泵都是单級传动，容积不能調节，結構相似，其中很多零件都是通用的。在正常工作情况下，油泵保証油压不低于 135 公斤/厘米²。所采用的工作液体为 ДП—11 和 ДП—8 柴油机油。

由 T—28 拖拉机发动机传动的 HIII—40 B 油泵装置如图 3 所示。油泵由以下几个主要部件組成：壳体、壳体盖、齒輪和軸套、密封件和連接件。在油泵的壳体 8 内裝有：两个齒輪軸（主动齒輪軸 14 和被动齒輪軸 15），四个浮动的軸套 6、7、12 和 17 和四个导向鋼絲 16，裝有密封圈 18 的卸压片 19。用齒輪輸送油，而浮动的軸套是齒輪軸頸的滑动軸承，同时又起着齒輪端面止推軸承的作用。壳体内所裝的零件用盖 1 盖上。采用 O 型橡胶密封圈 3、4 和 20 密封各零件的接合面；主动齒輪传动軸頸的端部与油泵盖的孔之間的孔隙用通用的骨架自紧油封 24 密封。在油泵壳体和油泵盖内，为了使漏出来的油能流出来，作有空腔 2、9、10 和 21。HIII型油泵的特点是，能够将浮动的軸套向齒輪方向自动地以液力压紧，以消除因齒輪与軸套端面磨损而产生于其間的間隙。

齒輪油泵的工作原理如图 4 所示。油从油箱內沿吸油管經過吸入孔 1 进入油泵，之后，沿高压孔从油泵压入高压油管。油泵的高压腔 H 是由以下的几个面形成的：从主动齒輪牙齿与壳体的接触綫至被动齒輪牙齿与壳体的接触綫之間的壳体内表面，从主动齒輪与被动齒輪牙齿和壳体的接触綫到牙齿啮合綫 e 之間的齿表面，以及两軸套的端面。吸入腔 a 由以下的面形成：齿輪牙齿与油泵壳体的接触綫 a 和 6 之間的壳体内表面，从接触綫 a 和 6 到齿輪啮合綫 e 之間的齿表面，以及两軸套的端面。高压腔和吸入腔总是在相啮合的牙齿的接触綫处隔开。

齒輪在轉动时，在齒槽內的油从吸入腔带到增压腔。这时，在齒槽內的油压逐漸增加；开始压力的大小和吸入腔內的相同，最后压力的大小和高压腔內的相同，如图 4 以各种虛綫条假定表

示压力大小。齒輪的旋轉方向，在吸入腔內齒是脫開嚙合，而在高壓腔內齒進入嚙合。齒輪齒在脫開嚙合時，就把它所占的齒槽內的空間騰出，就在增大吸入腔容積的同時，壓力減至吸入腔壓力。

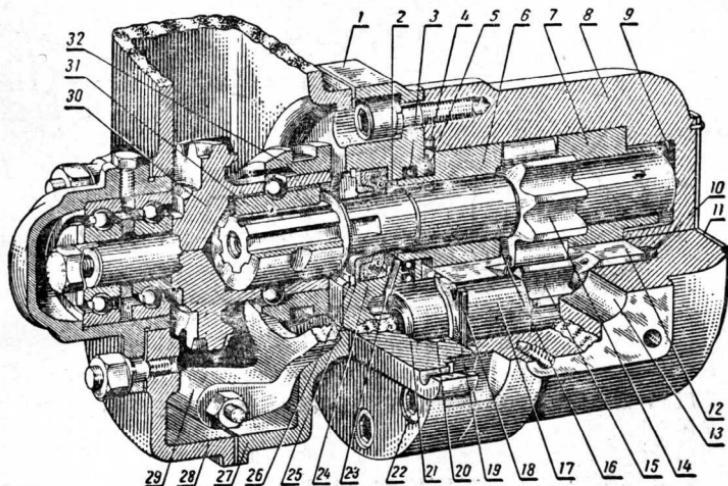


图 3. 液压油泵

1—油泵盖；2—主动齒輪軸前軸套的泄油腔；3—主动齒輪軸前軸套和油泵蓋之間的密封圈；4—油泵壳體和油泵蓋之間的密封圈；5—軸套的液壓壓緊腔；6—主动齒輪軸的前軸套；7—主动齒輪軸的後軸套；8—油泵壳體；9—主動齒輪軸後軸套的泄油腔；10—後泄油腔的連通油道（溝槽）；11—說明主動齒輪軸後軸套的泄油腔；12—吸入孔；13—主动齒輪軸；14—被动齒輪軸；15—被动齒輪軸；16—導向鋼絲；17—被动齒輪軸的前軸套；18—卸壓片的密封圈；19—卸壓片；20—被动齒輪軸的前軸套與油泵蓋之間的密封圈；21—被动齒輪軸前軸套的泄油腔；22—螺釘；23—前泄油腔的連通油道；24—油封；25—支承環；26—卡環；27—傳動齒輪殼體；28—傳動殼體蓋；29—傳動機構的拔叉；30—油泵傳動軸；31—內離合套；32—接合套。

在大氣壓力與油泵吸入腔壓力的壓力差作用下，油從油箱經過吸油管進入吸入腔，並充滿齒槽。

在使用過程中可能產生故障，引起齒槽在吸油腔內充油不足。

如果不按時向油箱加油，其油面下降不能達到向油泵吸入腔

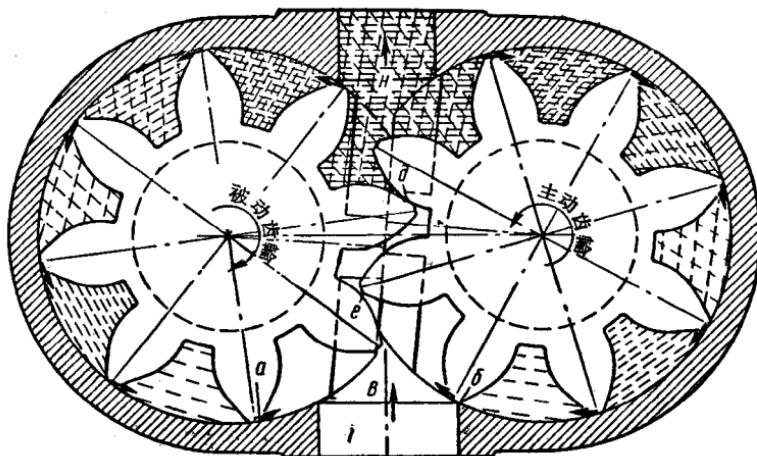


图 4. 齿輪油泵的工作原理

■—吸入腔；■—高压腔；a, e 和 δ—吸入腔范围的限定点；1—吸入孔；2—高压孔；箭头表示从高压腔到吸入腔的径向漏油；虚线表示齿槽内的不同油压大小。

送入必需油量的压头，工厂保証齿輪的齿槽正常充满油的条件是，油箱內的油面不低于油泵进油孔的中心綫。

在吸入腔內有空气时，空气和油一起进入齿槽。空气的存在；除了油不能充满齿槽外，还会增大油泵零件的磨損。有空气存在的齿槽进入高压腔时，在高压腔內的油在很大压力下（达到100公斤/厘米²）将以很大的速度进入齿槽，因而引起液压冲击。其結果，在油泵的齿輪和銅套上将产生脉动的冲击負荷，这一負荷将传給液压系統的其它部件；这时随之产生噪音，并能听见。由于在吸入腔內有空气的存在，还会在液压系統內引起油的乳化現象。

吸入吸入腔的空气可能从吸油管和連接接头处以及油泵的油封处吸进。如从吸油管和連接接头处吸入，在油箱內将产生小气泡，如从油封处吸入在油箱內将产生大气泡。

压油腔中，一个齿輪的齿槽內油被另一齿輪的牙齿和齿槽內油所挤压。油从主动齿輪齿槽內压出的过程如图 5 a、6 和 b 所示。

在开始时(图 5, a)被动齿輪的牙齿 2 还沒有进入主动齿輪齿槽 1 内, 这时沒有供油。随着旋轉, 被动齿輪的牙齿 2 进入主动齿輪的齿槽 1 (图 5, b), 在高压腔内压出油 4, 其体积的大小等于牙齿所占的体积。在齿輪繼續旋轉时 (图 5, c), 主动齿輪齿槽 1 中的油被牙齿 2 和其后的齿槽内的油 5 所挤压。这样一直繼續到主动齿輪的齿根和被动齿輪的齿頂嚙合时, 从主动齿輪齿槽內压油才終止。以同样的过程从被动齿輪的齿槽內压油。

在每一瞬时, 从齿槽內压出来的油的体积不相等, 因为进入齿槽內牙齿的体积和齿槽內相重合的油的体积, 随着齿輪旋轉是变化的。

从一对牙齿嚙合开始到嚙合的接触点与两齿輪中心綫相重合为止, 供给增压腔的油增加, 之后开始减小, 直到随后的一对牙齿嚙合时为止。随着从齿槽內压出来的油的体积变化, 增压腔內的压力也将变化; 随着

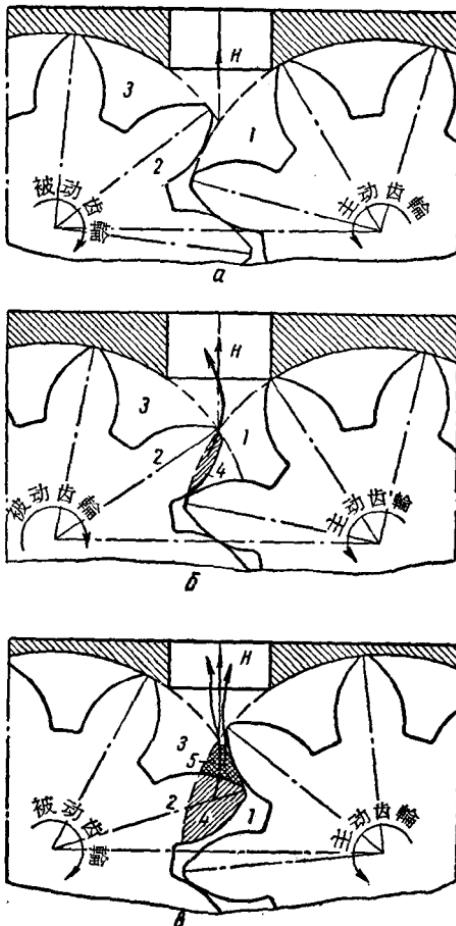


图 5. 齿槽內的油压入油泵的增压腔

a—齿槽 1 中油挤压前的开始时刻; b—齿槽 1 内油被牙齿 2 压出; 4—被牙齿压出的油; c—齿槽 1 内的油被牙齿 2 和齿槽 3 中油的容积所挤压; 5—被齿槽 3 的油所挤压的齿槽 1 中的油; H—高压腔。

压出的油的体积的增加，压力就增加，而压出的油的体积减小时，压力就降低。結果，每旋转一周输出的油的体积和压力产生波动（脉动供油）。压力的脉动使管路产生振动，这对管路的工作不利。脉动的大小用百分比表示，用从齿輪齿槽內压出的油的最大和最小的体积之差对最大体积之比求得。这一数值的大小与齿輪的齿数和啮合特性有关。齿輪齿数为8~10的油泵，其脉动值为10~15%。

但是，齿輪齿槽內所有的油并沒有全部压入高压腔。当第二对牙齿啮合时，第一对牙齿还没有脱开啮合，这时齿槽內的油为封闭状态（图6,a、6和b）。油的封闭容积对齿輪油泵的工作有不利的作用，因为将减小齿槽供給增压腔的油量，并增加油泵零件的磨损。齿輪的牙齿在一面啮合（工作面），而在不工作的一面有0.3毫米的间隙。結果，封闭在被动齿輪的齿槽和主动齿輪的齿槽中的油的容积互相勾通，成为一个完整的容积。随着齿輪旋转，离开图6,a所示位置时封闭容积减小（主动齿輪齿槽减小的容积超过被动齿輪齿槽增加容积），当两对牙齿的啮合点距离齿輪中心連接綫相等时，封闭容积达到最小值（图6,b）。之后，封闭容积开始增大（被动齿輪增大的齿槽体积超过主动齿輪减小的齿槽容积直到第一对牙齿脱离啮合（图6,b））。这样，在齿輪轉动时，有两个阶段：第一阶段齿槽封闭容积减小，而在第二阶段齿槽間的封闭容积增大，由于液体有不可压缩的特性，当封闭容积减小时，压力随之急剧增高；軸套离开齿輪，部分油經過所产生的端面间隙流回吸入腔。这就会减小供油量和产生过热現象，甚至增大齿輪和軸套的磨损。

为了消除封闭容积压缩时的有害影响，在主动齿輪軸頸的前軸套和后軸套端面上做有凹槽；經過凹槽，油可以流入高压腔。A槽叫作高压油卸压槽。当齿槽封闭容积超出卸压槽时，油經過主动齿輪的齿槽通道O沿齿形从封闭容积內流出。随着齿輪旋转，齿槽通道的面积的变化；当通道开启时，其面积能够保证油从封闭容积內流出，而压力不增高。

在第一个阶段(图6,a), 在封閉齿槽內的油压高于增压腔, 因而經過高压卸压槽, 一部分容积的油被压入高压腔,

卸压槽的一端通高压腔, 卸压槽的另一端被压死, 当封閉容积为最小时(图6,b)位置, 其中的油不能流出。如果不能保証这一条件, 則在齒輪繼續旋轉时齿槽的封閉容积加大, 而压力减小, 这时油从高压腔(这里压力較高)返回到封閉容积, 之后进入吸入腔。

在第二个阶段(图6,b), 在离开高压卸压槽之后, 封閉容积增加, 而压力减小直到负压, 因为油实际上不能膨胀, 保留在封閉容积中的油不能充满增大着的封閉容积。在封閉容积內的负压(真空)对油泵的工作是不利的。

在有真空气时, 从油內会析出蒸汽和空气; 蒸汽和空气占有一定的容积, 这可能是吸入腔齿槽內不能充满油的原因, 此外, 进入高压腔的空气会使油乳化, 并产生液压冲击。在封閉容积內和吸入腔

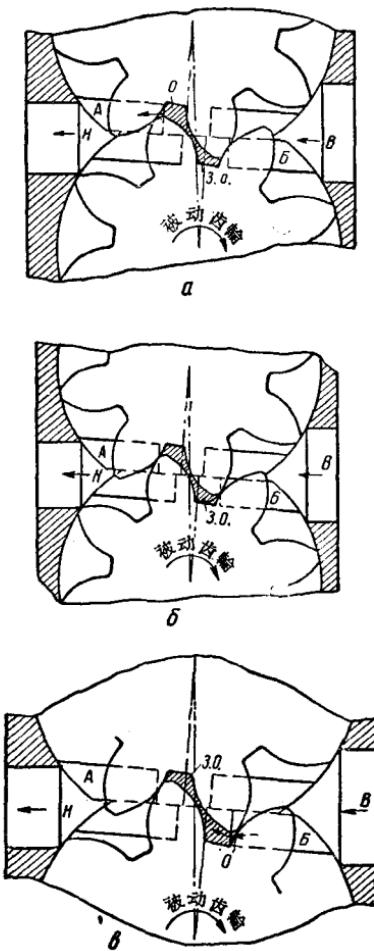


图 6. 两齿槽間封閉容积的利用
 a—油从封閉容积送入增压腔; b—油从吸入腔进入封閉容积; H—高压腔; B—吸入腔; 3.O.—齿槽的封閉容积; A—增压腔一边的卸压槽; B—吸入腔一边的卸压槽; O—从齿槽到卸压槽的通道。