δ) Die Spundung entspricht der Verzapfung und bezweckt das Ineinandergreisen der Verbandstücke mittels einer Vertiefung (Nuth) und einer Erhöhung (Feder), welche genau in einander greisen müssen. Je nachdem diese Feder drei- oder rechteckig ist, unterscheidet man die Keilspundung (Xa) und die Quadratspundung (XVIIa), wovon die erstere in verschiedenen Formen vorkommt, die letztere zur Verbindung von Brettern und Bohlen (Spundwände) Anwendung sindet (siehe Fig. 309 bis 312 u. Fig. 314).

132. Spundung.

s) Nuth und Feder (XVb) dient zur Verbindung von Bohlen oder Brettern, welche an den Seiten fämmtlich durchgehende Nuthen erhalten, in welche eine ebenfalls durchgehende, aus härterem Holze oder aus starkem Zinkblech bestehende Feder eingeschaltet wird.

Nuth und Feder.

## 3) Verstärkung der Verbandstücke (Balken).

Die Verstärkung von Balken gestaltet sich verschieden, je nachdem sie in wagrechter und geneigter Lage oder in lothrechter Stellung belastet werden sollen.

Verschiedenheit

Werden zwei Balken wagrecht der Länge nach über einander gelegt und fymmetrisch so belastet, dass sie sich durchbiegen, so verschieben sich ihre Berührungsslächen in der Balkenmitte nicht und von da nach beiden Seiten um so mehr, je näher sie den Balkenenden rücken, wo diese Verschiebung ihr Maximum erreicht. Werden nun jene Balken an ihren Berührungsslächen so verbunden, dass eine solche Verschiebung nicht eintreten kann, so wird zugleich ihre Durchbiegung verhindert, also ihre Tragsähigkeit vermehrt. Dieser Zweck wird theils durch die Form der Berührungssläche (Verzahnung), theils durch Dübel erreicht, welche man zwischen die beiden Balken schiebt und in dieselben etwas eingreisen lässt (Verdübelung). Um einen dichten Anschluss der Balken an einander zu bewirken, werden sie in allen diesen Fällen durch Schraubenbolzen gegen einander gepresst, welche zugleich ihrer Verschiebung entgegenwirken, überhaupt die Ansangs getrennten Balken so verbinden sollen, dass sie als ein einziger Balken wirken.

135. Verzahnung.

- α) Die Verzahnung (IXa). Die Zähne erhalten eine Länge von 0,8 bis 1,0 und eine Höhe von 0,1 der ganzen Balkenstärke (siehe Fig. 316 u. 317) und werden zum Zwecke eines genauen Ineinandergreisens forgfältig abgehobelt. Wo in Folge ungenauer Arbeit zwischen den einzelnen Zähnen Lücken bleiben, pflegt man dieselben durch seitliches Eintreiben schlanker Keile von hartem Holze auszusüllen, ein Mittel, welches man gleichzeitig zu dem Zwecke anwendet, um ein Ineinanderpressen der Zähne an ihren Hirnstächen zu verhindern. Da bei und nach dem Eintreiben der Keile Langholz auf Hirnholz drückt und die Keile ihrer Breite nach allmählich schwinden und dann wegen des Widerstandes der Schraubenbolzen kaum mit dem gewünschten Erfolge nachgetrieben werden können, so empsiehlt es sich, statt der hölzernen Keile hinreichend breite Plättchen aus Zink-, Kupfer- oder Eisenblech zwischen die Hirnholzstächen der Zähne zu legen, diese letzteren aber mit möglichster Genauigkeit zu bearbeiten. Da indess ein allseitiges dichtes Ineinandergreisen der Zähne schwer zu erreichen ist und die Verzahnung überdies eine Schwächung der Balken um 0,1 ihres Gesammtquerschnittes erfordert, so ersetzt man die Verzahnung fast stets durch
- β) die Verdübelung (fiehe Fig. 318 bis 320). Die Dübel, welche die Stelle der Zähne vertreten und fammt ihren Sitzen fich leichter, wie die letzteren, genau bearbeiten lassen, sind prismatische, besser schwach keilförmige Stücke aus hartem Holze, welche man in das Innere der Balken, also verdeckt, einlegt oder besser, um

136. Verdübelung. fie längs der vollen Breite der Balken wirken zu lassen, über die Seitenflächen der Balken etwas hervorragen lässt. Man verlegt sie theils parallel, theils geneigt zu den Berührungsflächen der Balken, indess, um ein Ineinanderpressen an den lothrechten Berührungsflächen der Dübel und Balken möglichst zu verhindern, so, das ihr Hirnholz auf dasjenige der Balken trifft. Die Dicke der Dübel wechselt in der Praxis zwischen ½0 und ¼6 der gesammten Balkenhöhe. Länge und Vertheilung der Dübel wechseln mit der Zahl und Abmessung der verdübelten Balken, so wie mit der Beschafsenheit der angewendeten Holzarten und ergeben sich aus solgender Berechnung.

Die Dübel haben unter Einwirkung der horizontalen Schubkraft fowohl einer Zerdrückung, als einer Abscherung zu widerstehen; auch darf ein Abscheren des zwischen zwei Dübeln besindlichen Balkenstückes nicht eintreten. Bezeichnet Q die in einem beliebigen Querschnitte wirkende Transversalkraft,  $\mathcal F$  das Trägheitsmoment des ganzen Querschnittes und  $S^{a1}_{z_1}$  das statische Moment des zwischen der äußersten und der im Abstande  $z_1$  von der neutralen Axe gelegenen Faserschicht besindlichen Flächentheiles, so ist die horizontale, auf die Längeneinheit wirkende Schubkraft  $^{67}$ )

welche demnach fowohl von der äußersten nach der neutralen Faserschicht hin, als auch von der Trägermitte nach den Trägerenden hin zunimmt, daher in der neutralen Faserschicht und in den beiden über den Stützen befindlichen Verticalebenen je ein relatives und da, wo jene Schicht und diese Verticalebene zusammentressen, ihr absolutes Maximum erreicht.

Für Träger aus mehreren verdübelten Balken von der Breite b und Gefammthöhe h, welche durch Schraubenbolzen mit dem Durchmesser d zusammengehalten sind, ergiebt sich mit Bezug auf die Bezeichnungen in Fig. 279 das Trägheitsmoment  $^{68}$ )

$$\mathcal{F} = \frac{b-d}{12} \left[ h^3 - h_1^3 + h_2^3 - h_3^3 + h_4^3 - \dots \right], \quad \dots \quad 2$$

und das auf die neutrale Faserschicht bezogene statische Moment

$$S_0^{\frac{h}{2}} = \frac{b-d}{8} \left[ h^2 - h_1^2 + h_2^2 - h_3^2 + h_4^2 - \dots \right]; \qquad 3$$

mithin, wenn die beiden Werthe eingeführt werden, die in der neutralen Faserschicht wirkende Schubkraft

$$H = \frac{3}{2} Q \left[ \frac{h^2 - h_1^2 + h_2^2 - h_3^2 + h_4^2 - \dots}{h^3 - h_1^3 + h_2^3 - h_3^3 + h_4^3 - \dots} \right], \dots 4.$$

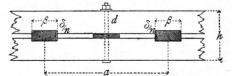
oder, wenn von einer Verschwächung durch die zwischen den einzelnen Balken befindlichen Zwischenräume abgesehen werden kann, annäherungsweise

$$H = \frac{3}{2} \cdot \frac{Q}{h} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 5.$$

Diese Gleichung gilt für Träger mit zwei verdübelten Balken, bei welchen die Dübel längs der neutralen Faserschicht angeordnet sind. Bei Trägern mit drei verdübelten Balken wird für jede der beiden um  $\frac{\hbar}{6}$  von der neutralen Faserschicht abstehenden Dübelschichten die Schubkraft



Fig. 280.



Wird allgemein die horizontale Schubkraft

$$H = \alpha \frac{Q}{h} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 7.$$

gesetzt, so ist für den Fall des Gleichgewichtes, wenn m Schrauben mit der Reibung R auf den Abstand a je zweier Dübel kommen, b die Breite der Balken und  $\frac{\delta}{a}$ 

den Eingriff eines Dübels in einen Balken bezeichnet, wenn kein Zerdrücken des Balkens, bezw. Dübels stattsinden soll, unter Hinweis auf Fig. 280

<sup>67)</sup> Nach Gleichung 74., S. 286 in Theil I, Bd. 1, diefes "Handbuches".

<sup>68)</sup> Nach Gleichung 43., S. 266 ebendaf.

$$Ha - Rm = p \frac{b \delta}{n}, \dots 8.$$

worin p die kleinste zulässige Pressung pro Flächeneinheit bedeutet. Wird hierin der allgemeine Werth von H aus Gleichung 7. eingesührt und angenommen, dass der Querschnitt  $\frac{\pi d^2}{4}$  jedes Schraubenbolzens die volle Zugsestigkeit s der Flächeneinheit auszuhalten hat, so ist, wenn  $\mu$  den Reibungs-Coefficienten von Holz auf Holz bezeichnet, die größte zulässige Entsernung der Dübel

worin  $\mu=0.5$ ,  $m=\frac{1}{2}$  und  $d=\frac{b}{10}$  angenommen werden kann.

Soll ein Abscheren des Dübels nicht stattfinden, so ist, wenn die durch den Bolzen erzeugte Reibung durch hölzerne Einlagen ausgehoben wird, wenn serner v die Schubsestigkeit des Dübelholzes und  $\beta$  die Breite des Dübels bedeutet, für den Fall des Gleichgewichtes

Soll gleiche Sicherheit gegen Zerdrücken und Abscheren der Dübel bestehen, so erhält man durch Verbindung der Gleichungen 8. und 10. allgemein die Breite des Dübels

und, wenn  $\frac{p}{v} = \frac{480}{80}$  gefetzt wird, für diesen besonderen Fall

$$\beta = 6 \frac{\delta}{n}$$

alfo gleich dem 6-fachen ihres Eingriffes in einen Balken.

Damit ein Abscheren des zwischen zwei Dübeln besindlichen Balkenstückes nicht stattfinde, ist, wenn mit v dessen Schubsestigkeit und mit  $\beta$  die Länge jedes Dübels bezeichnet wird,

daher darf nach Einführung der Werthe H und R, wenn ein Abscheren der Dübel nicht eintreten soll, die Entsernung derselben höchstens

betragen.

Soll endlich gleiche Sicherheit gegen Zerdrücken und Abscheren der Balken stattfinden, so erhält man durch Verbindung der Gleichungen 8. und 12. allgemein die Entsernung der Dübel

$$a = \beta + \frac{p}{v} \cdot \frac{\delta}{n}; \quad \dots \quad \dots \quad \dots \quad \dots \quad 14.$$

mithin, wenn wieder  $\frac{p}{v} = \frac{480}{60}$  gefetzt wird, für diesen besonderen Fall die Entsernung der Dübel

also gleich ihrer Breite, vermehrt um das 8-sache ihres Eingriffes in einen Balken.

 $\gamma$ ) Die Verschränkung (VIa) dient besonders zur Verstärkung lothrechter Verbandstücke, wie Eckpfosten und Hängefäulen, und erfordert ein genaues Ineinandergreifen der Balken, wobei die rechteckigen Eingriffe die ein- bis zweisache Länge und eine Dicke von je  $^{1}\!\!/_{10}$  der ganzen Balkenstärke erhalten, während die zum sesten Aneinanderschließen der Verbandstücke nothwendigen Schraubenbolzen je nach der Beanspruchung der Balken durch die Mitte jedes oder jedes dritten Eingriffes gezogen werden.

Verschränkung.

## 4) Winkelverband von Balken, Brettern und Bohlen in einer Ebene.

α) Der Stofs auf Gehrung (III) dient zur Verbindung von je zwei Brettern meist unter einem rechten Winkel, indem man deren Enden unter einem Winkel von 45 Grad abschneidet und stumpf zusammenstöst. Als Befestigungsmittel dienen

138. Gehrung.