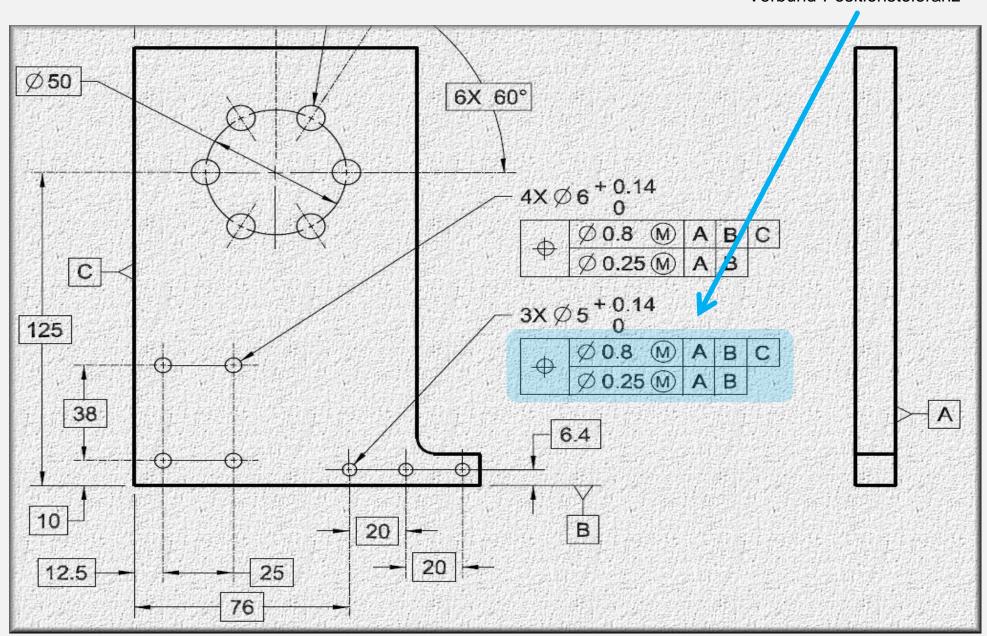
(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-40)

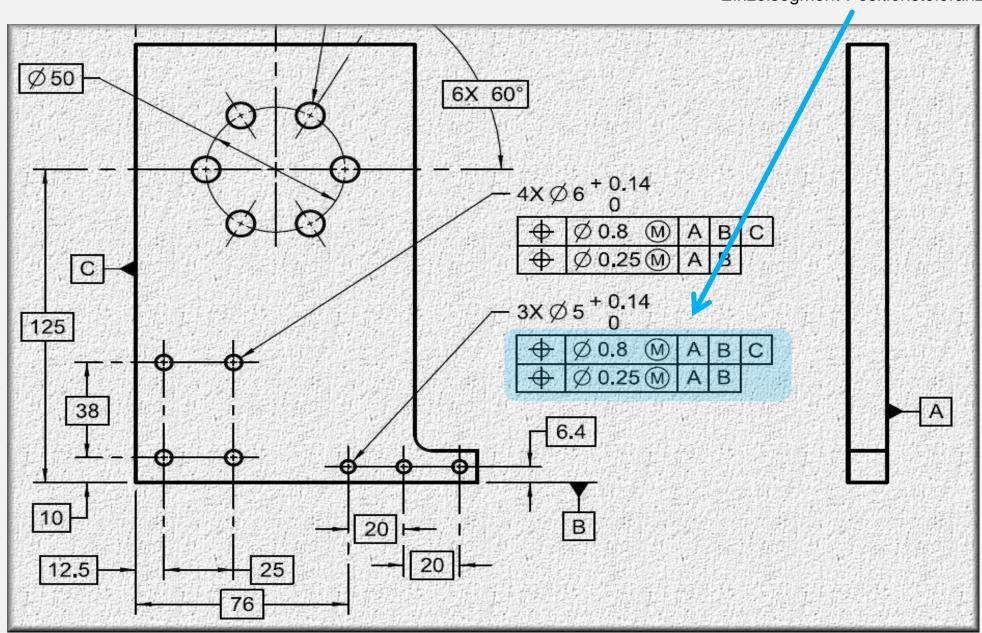
Verbund-Positionstoleranz



(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-47)

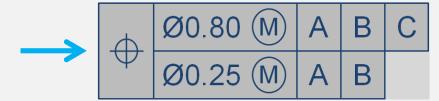
Einzelsegment-Positionstoleranz



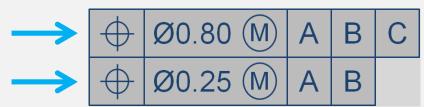
(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-40/47)

Verbund-Positionstoleranz



Einzelsegment-Positionstoleranz



Was ist eigentlich der Unterschied zwischen einer Verbund-Positionstoleranz und einer Einzelsegment-Positionstoleranz?

Die Einträge sind identisch,nur das Symbol für Position taucht in unterschiedlicher Anzahl auf.

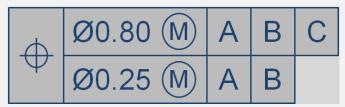


(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-40/47)

Wichtig ist zunächst einmal zu erkennen,dass im jeweils unteren Toleranz-Abschnitt neben der primären Fläche eine zweite sekundäre Fläche eingetragen wurde. Daraus ergeben sich nämlich unterschiedliche Verhaltensweisen.

Verbund-Positionstoleranz



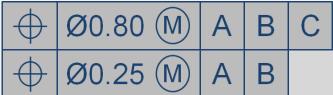
Fläche Fläche

Nebenstehende Toleranz:

Der Bezug B im unteren Abschnitt funktioniert hier nur als "Richtungsgeber".

Der Bezug B stoppt also den dritten rotatorischen Freiheitsgrad.

Einzelsegment-Positionstoleranz



Fläche Fläche



Nebenstehende Toleranz:

Der Bezug B im unteren Abschnitt funktioniert hier nicht nur als "Richtungsgeber", sondern auch als "Ortsgeber".

Der Bezug B stoppt also den dritten rotatorischen Freiheitsgrad und er stoppt des weiteren den zweiten translatorischen Freiheitsgrad.

ASME Y14.5-2018 (Revision of ASME Y14.5-2009) True Position (Figure 10-40/47) Wir verschieben jetzt mal den Eintrag für die Verbund-Positionstoleranz nach oben und ersetzen sie durch den Eintrag, der rechts vom B ein Dreieck enthält. Einzelsegment-Positionstoleranz Nebenstehende Toleranz: \emptyset 0.80 B Der Bezug B im unteren Abschnitt funktioniert hier nur als "Richtungsgeber". Ø0.25 Das Dreieck hat den "Ortsgeber" deaktiviert. B Der Bezug B stoppt also nur den dritten rotatorischen Freiheitsgrad

Die Norm sagt nicht, dass der Translation Modifier in solchen Fällen (Lochbild) verwendet werden sollte. Es gibt dafür in der Norm kein Beispiel. Dafür ist der Translation Modifier auch nicht da. Er soll die Abstandsfixierung der beteiligen Elemente untereinander aufheben, damit die Bezugssimulatoren in die Bezugselemente hineinwachsen (oder um sie herum schrumpfen bei Außenelementen) können. Das geht natürlich nur, wenn die Bezüge RMB sind. Das würde aber im Falle eines Lochbildes bedeuten, dass ALLE Bezugsabstände zwischen den Bohrungen nicht mehr abstandsfixiert wären. Da der Translation Modifier bei Verwendung einer Lehre eine Anpassung der Lehre erfordert, würde eine solche Lochbildehre so komplex sein, dass man sie wahrscheinlich gar nicht umsetzen könnte.

Statt eines Lochbilds bekämst Du einen "Lochbildsalat", von dem nur noch die durchschnittliche Richtung übrigbleibt. Da Lochbilder aber in der Regel auch nicht die grundlegenderen Bezüge darstellen, die viele weitere Elemente außer sich selbst beschränken, ist es auch völlig unnötig, aus einem Lochbild die Richtungslage "herauszudestillieren".

Warum sollte man diesen Modifier auch in diesem Sinne benutzen, wenn die Composite Feature Control Frames das viel besser und eindeutiger können?

Damit hätten sich die Schlussfolgerungen aus den nächsten drei Seiten erledigt. Ich streich die mal weg.

Beachte bitte, dass der Translation Modifier aus der ASME auch nicht vergleichbar ist mit dem ">< "-Modifikator aus der ISO. In der ISO gibt es (anders als in der ASME) bei der Bezugsbildung nur eine Nebenbedingung der Orientierung, aber nicht des Orts.

Auszug aus der ISO 5459:2011, Abschnitt 6.3.4: "[...]The relative orientation of the associated surfaces is theoretically exact but their relative location is variable. [...]"

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-40/47)

Was also ist der Unterschied zwischen den beiden unten aufgeführten Toleranz-Einträgen?

Einzelsegment-Positionstoleranz

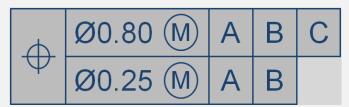


Fläche Fläche

Nebenstehende Toleranz:

Der Bezug B stoppt nur den dritten rotatorischen Freiheitsgrad.

Verbund-Positionstoleranz



Fläche Fläche

Nebenstehende Toleranz:

Der Bezug B stoppt nur den dritten rotatorischen Freiheitsgrad.

ASME Y14.5-2018 (Revision of ASME Y14.5-2009) **True Position (Figure 10-40/47)** Es gibt keinen! Einzelsegment-Positionstoleranz Ø0.80 webenstehende Toleranz: Der Bezug B stoppt nur den dritten rotatorischen Ø0.25 Freiheitsgrad. Fläche Fläche TRANSLATION Es sind völlig unterschiedliche Dinge! chen Fläche Fläche

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-40/47)

Einzelsegment ist Standard seit vielen Jahren.

Einzelsegment-Positionstoleranz

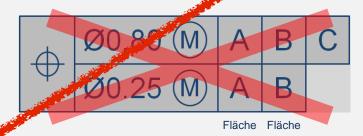
 ⊕ Ø0.80 M A B C

 ⊕ Ø0.25 M A B >

Fläche Fläche

Unten stehende Verbund-Positionstoleranz wird ersetzt durch die obenstehende Einzelsegment-Positionstoleranz mit Modifikator

Verbund-Positionstoleranz



Der Translationsmodifikator macht die Verbund-Positionstoleranz überflüssig.

> Macht es irgendeinen ann, zwei Toleranz-Arten zu kreieren die beide absolut dasselbe meinen?

NEIN!

Es muss festgestellt werden,dass die Verbund-Positionstoleranz,so wie sie links dargestellt ist,in den Mülleimer gehört. Wenn man denn dem Translationsmodifikator sozusagen die Bedeutungshoheit erteilt.

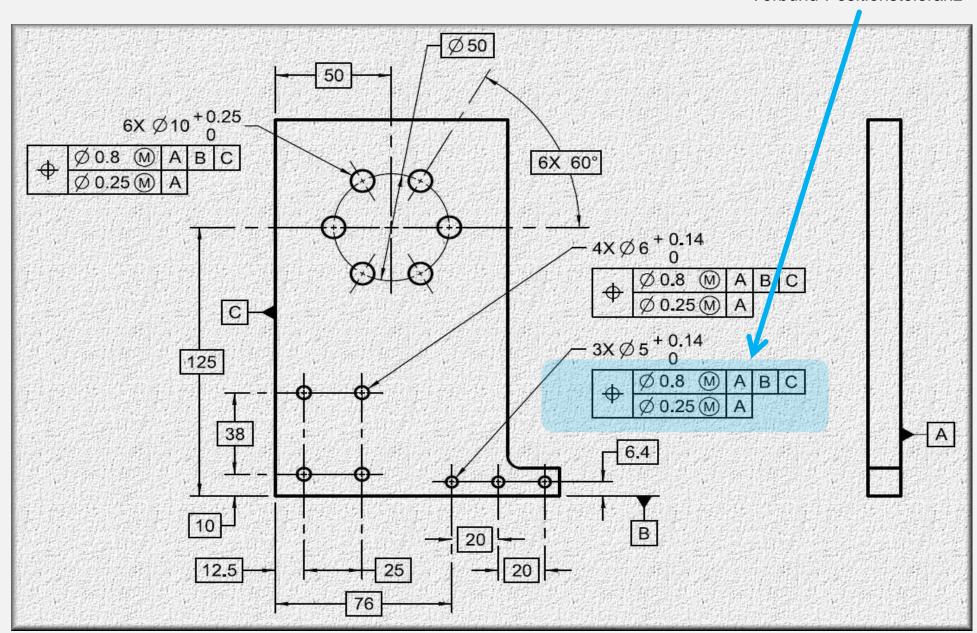
Es kann in keinster Weise erkannt werden,welchen Sinn eine Verbund-Positionstoleranz in diesem Fall haben könnte.

Sie beinhaltet nichts, was nicht schon in der obigen Einzelsegment-Positionstoleranz enthalten wäre.

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)

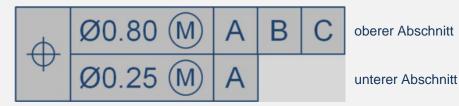
Verbund-Positionstoleranz



(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)

Verbund-Positionstoleranz



Wie verhält es sich eigentlich mit dem funktionalen Zusammenspiel zwischen oberem und unterem

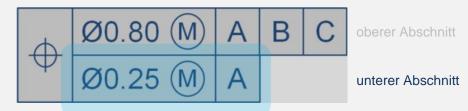
Bei den folgenden Seiten bin ich eigentlich geneigt, Dir nicht zu widersprechen, was die absolute Notwendigkeit anbetrifft, nochmals alle Bohrungen nach dem oberen Toleranzfeld auszuwerten. Tatsache ist aber, dass die Aussage, die MMC-Auswertung sei "selbstverständlich", Mumpitz ist. Zwingend notwendig ist sie natürlich nicht. Außerdem muss ich die Bohrungen so oder so alle messen, die zusätzliche zweite Auswertung benötigt bei Calypso drei einfache Handgriffe und 25 Sekunden Programmierzeit.

Deine Schlussfolgerung auf der letzten Seite über das Composite Tolerancing ist nach alldem natürlich blanker Unsinn, und gefährlich noch obendrein, weil Dir den Quatsch irgendjemand glauben könnte.

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)

Verbund-Positionstoleranz



Es soll begonnen werden mit dem unteren Abschnitt. Er beinhaltet immer den kleineren Toleranzwert.

Der untere Abschnitt beschreibt immer die primäre Paarungsfunktion.

Das Teil A soll auf das Teil B passen.

Alle Bohrungen leisten einen gleichberechtigten Anteil.

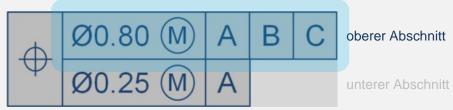
Die Maximum-Material Podingung ist selbstra Standlich.

Der CALYPSO-Anwender hat hier entsprechend vorzugehen.

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)

Verbund-Positionstoleranz



Nun kommen wir zum oberen Abschnitt. Er beinhaltet immer den größeren Toleranzwert.

Es wird zunächst einmal vermutet, dass es sich hier um die sekundäre Paarungsfunktion handelt.

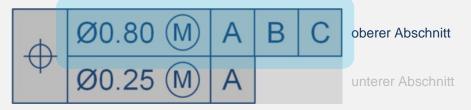
Das Teil B soll auf Teil C passen.

Wieviele Elemente sind nötig,um die eben erwähnte Paarungsfähigkeit zu gewährleisten?

Es sind genau zwei Elemente.

Diese These hast Du übrigens vor einigen Jahren schon einmal hier im Forum aufgestellt, und ich habe bisher noch keinen wirklich zwingenden Grund gefunden, sie zu widerlegen. Was für mich aber wichtiger ist: Ich habe auch keinen zwingenden Grund, dem Kunden und dem Konstrukteur nicht die Auswertungen zu liefern, die sie haben wollen, egal wie redundant. Mehrarbeit bedeutet das effektiv nicht, siehe oben!

Verbund-Positionstoleranz



Es sind genau zwei Elemente.

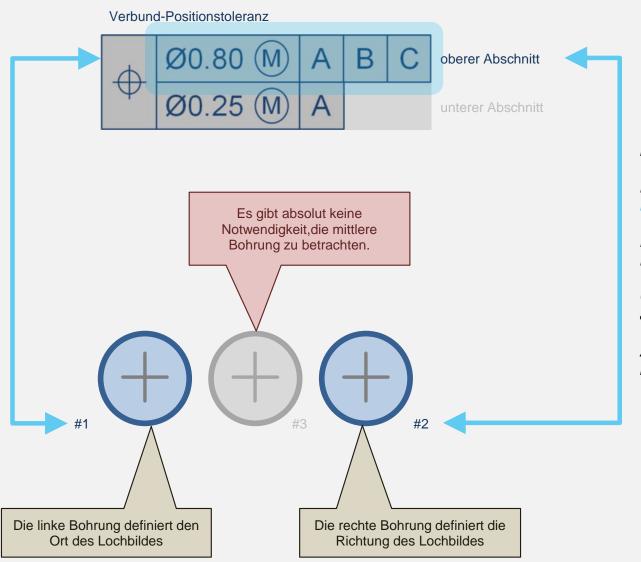
Das erste Element steht für den Ort des Lochbildes. Das zweite Element steht für die Richtung des Lochbildes.

Die Maximum-Materialbedingung im oberen Abschnitt hat definitv keine Bedeutung und ist deswegen absolut unzulässig.

Sie wurde im unteren Abschnitt schon geprüft.

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)



Nochmals:

Der obere Abschnitt hat die Funktion, Ort und Richtung des Lochbildes zu tolerieren.

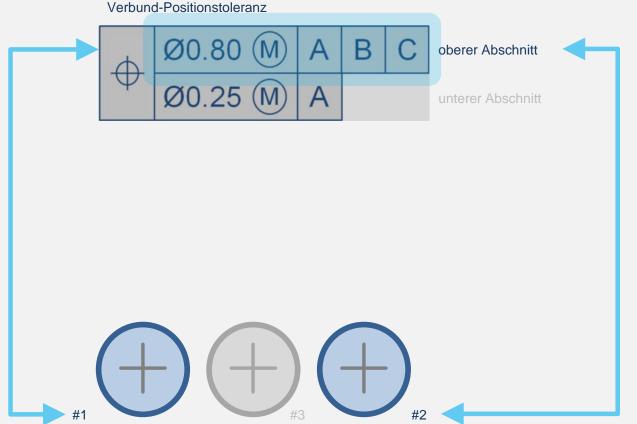
Das ist ganz offensichtlich etwas, was ganz viele Leute nicht verstanden haben.

Ort und Richtung des Lochbildes werden ganz alleine von den Bohrungen #1 und #2 bestimmt.

Also kann sich die Toleranz des oberen Abschnittes nur auf die Bohrungen #1 und #2 beziehen.

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)



Nochmals:

Wenn es um den Ort eines Lochbildes geht,dann wird Bohrung #1 betrachtet.

Wenn es um die Richtung eines Lochbildes geht,dann wird Bohrung #2 betrachtet.

Sämtliche etwaige "dazwischenliegenden" Bohrungen fallen aus der Betrachtung selbstverständlich heraus.

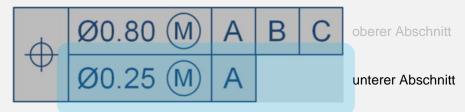
Es gilt daher:

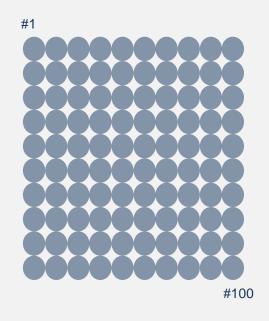
Der obere Abschnitt einer Verbund-Positionstoleranz bezieht sich immer nur auf zwei Bohrungen!

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)

Verbund-Positionstoleranz





100 fach - Lochbild:

- 1.) Position von 100 Bohrungen
- 2.) Lochbildeinpassung Best-Fit
- 3.) MMC für alle 100 Bohrungen
- 4.) Toleranz-Bonus für alle 100 Bohrungen
- 5.) Alle Bohrungen exakt rechtwinklig zu Bezug A gerechnet

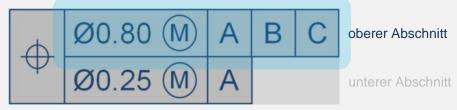
Ziel:

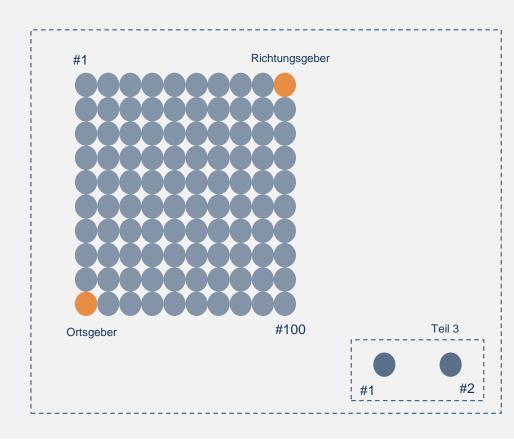
Paarungsfähigkeit von Teil 1 und 2. (z.B. 100 Schrauben in 100 Bohrungen)

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)

Verbund-Positionstoleranz





100 fach - Lochbild:

- 1.) Position von 2 Bohrungen
- 2.) Im Bezugssystem ABC
- 3.) Kein MMC für alle beiden Bohrungen
- 4.) Kein Toleranz-Bonus für beide Bohrungen
- 5.) Beide Bohrungen nicht zwingend exakt rechtwinklig zu Bezug A gerechnet

Ziel:

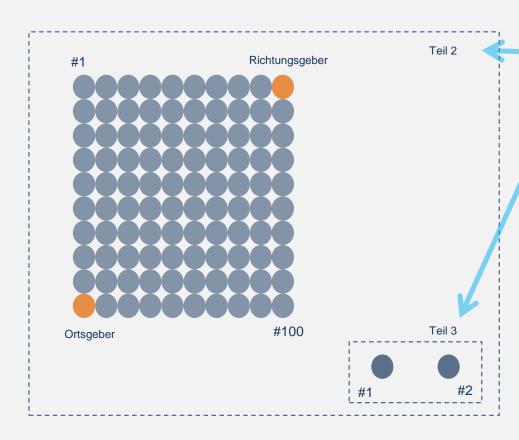
Paarungsfähigkeit von Teil 2 und 3. (z.B. 2 Schrauben in 2 Bohrungen)

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)

Verbund-Positionstoleranz

A	Ø0.80 M	А	В	С	oberer Abschnitt
Ψ	Ø0.25 M	Α			unterer Abschnitt



100 fach - Lochbild:

Oberer Abschnitt einer Verbund-Positionstoleranz:

Es muss festgestellt werden,dass der Sinn einer selbigen ja nur darin bestehen kann,den Ort und die Richtung eines Lochbildes abzuprüfen. Dieses soll die Paarungsfähigkeit von Teil 2 und Teil 3 sicherstellen.

Die Maximum-Material-Bedingung muss nicht noch einmal betrachtet werden,da sie ja schon im unteren Abschnitt abgeprüft wurde.

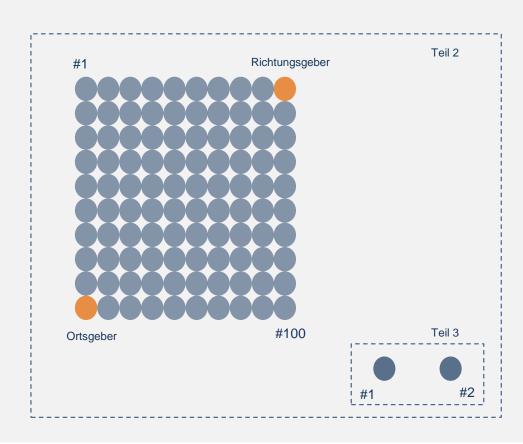
Auf keinen Fall macht es irgendeinen Sinn, alle 100 Bohrungen ein zweites Mal auf Toleranzhaltigkeit zu prüfen!

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-39)

Verbund-Positionstoleranz

_	Ø0.80 M	А	В	С
Ψ	Ø0.25 M	Α		



Prinzip: Tu immer nur soviel wie nötig

- 1.) Prüfe 100 Bohrungen gemäß unterem Toleranz-Abschnitt
- 2.) Prüfe 2 Bohrungen gemäß oberem Toleranz-Abschnitt

Prüfe also immer "102 Bohrungen"

Prüfe aber niemals "200 Bohrungen"

Verbund-Positionstoleranz

Ф	Ø0.80 M	А	В	С
Ψ	Ø0.25 M	Α		

#1

Hundert plus Zwei Bohrungen Und wenn Du mal nebenstehenden Zeichnungseintrag findest,dann eile schnell zu dem verantwortlichen Konstrukteur und rede ihm diesen Quatsch aus.

Sage ihm,dass Du gerne effizient arbeiten möchtest und Deine Zeit nicht mit unsinnigen "Doppelmessungen" verschleudern magst.

Am besten ist es,komplett auf "Composite Tolerancing" zu verzichten,da dieses Konzept auf der fachlichen Ebene schlicht als misslungen zu betrachten ist.

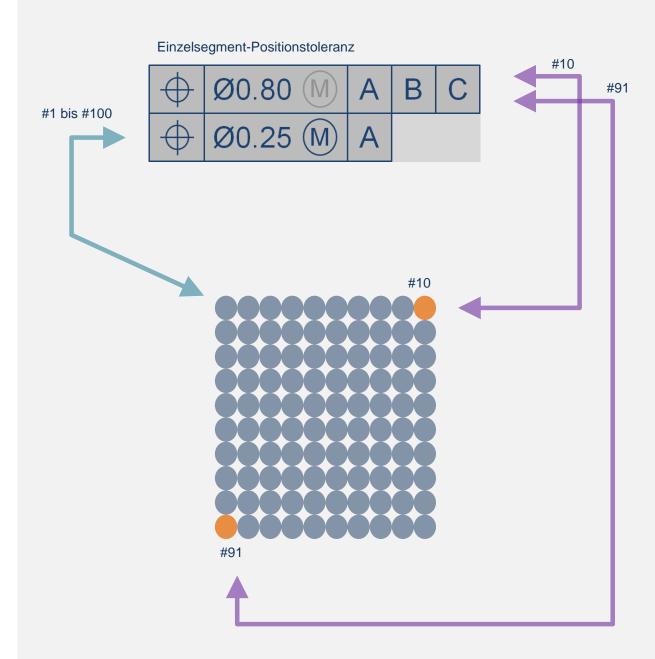
Dieses System von FRTZF und PLTZF geht zum Teil an der funktionellen Realität vorbei und führt auf jeden Fall beim Messen zu einem unnötigen Mehraufwand.

Also:

102 Bohrungen JA 200 Bohrungen NEIN

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-40/47)



Korrekter Zeichnungseintrag:

Im oberen Abschnitt werden die Bohrungen #10 und #91 toleriert.

Bohrung #91 ist für die translatorische Abweichung des komplettens Lochbildes zuständig.

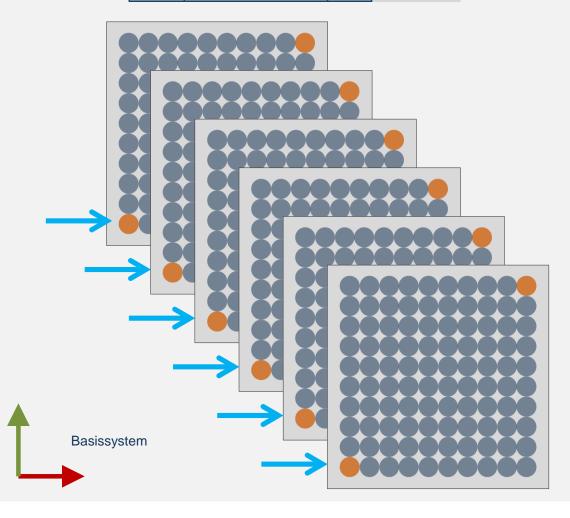
Bohrung #10 ist für die rotatorische Abweichung des komplettens Lochbildes zuständig.

Korrekter Zeichnungseintrag:

Im unteren Abschnitt werden alle 100 Bohrungen toleriert.

Die Maximum-Material-Bedingung wird in den allermeisten Fällen sinnvoll sein,um die Fertigungskosten zu senken. Einzelsegment-Positionstoleranz

\oplus	Ø0.80 M	Α	В	С
\oplus	Ø0.25 M	Α		



Translatorische Abweichung eines Lochbildes:

Betrachtet wird die Bohrung #91.

Eine jegliche Veränderung der X- oder Y-Koordinate der Bohrung #91 relativ zum Basissystem ist gleichzusetzen mit einer Verschiebung des kompletten 100er-Lochbildes.

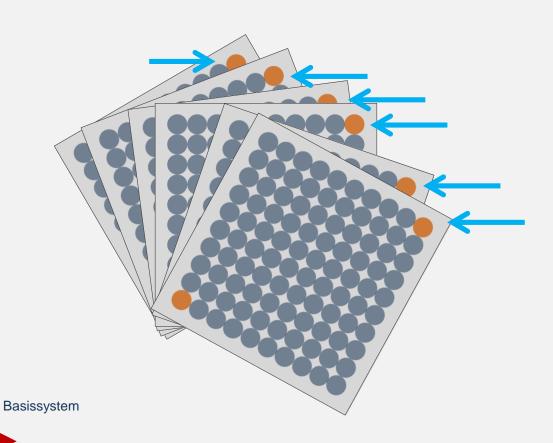
Bohrung #91 definiert den Ort des 100er-Lochbildes!

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-47)

Einzelsegment-Positionstoleranz

\oplus	Ø0.80 M	Α	В	С
\oplus	Ø0.25 M	Α		



Rotatorische Abweichung eines Lochbildes:

Betrachtet wird die Bohrung #10.

Eine jegliche Veränderung der X- oder Y-Koordinate der Bohrung #10 relativ zum Basissystem ist gleichzusetzen mit einer Verdrehung des kompletten 100er-Lochbildes.

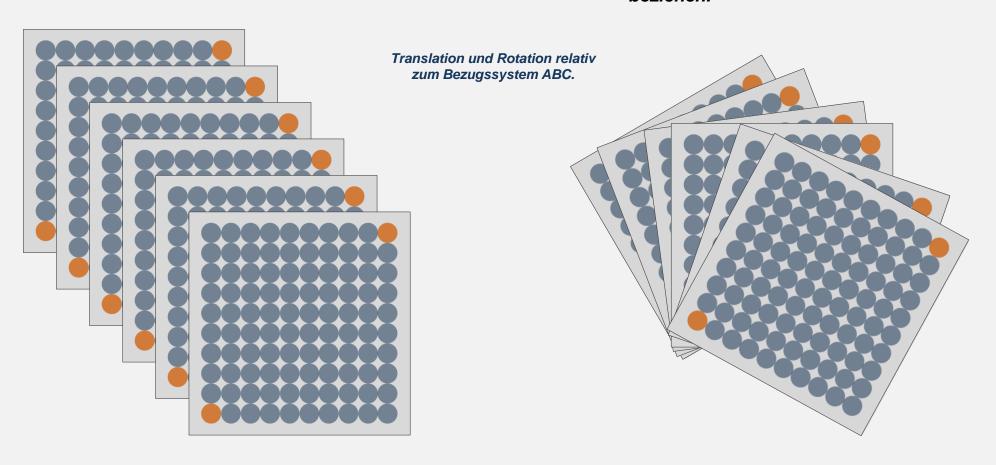
Bohrung #10 definiert die Richtung des 100er-Lochbildes!

(Revision of ASME Y14.5-2009)

True Position (Figure 10-47)

Es braucht also genau zwei Bohrungen,um den Ort und die Richtung eines Lochbildes zu bestimmen.

Es braucht nicht 100 Bohrungen. Folglich kann sich der Eintrag in dem oberen Abschnitt immer nur auf zwei Bohrungen beziehen.



- (a) PLTZF. When composite controls are used, the uppermost segment is the pattern-locating control. The PLTZF is constrained in rotation and translation relative to the specified datums. The PLTZF specifies the larger positional tolerance for the location of the pattern of features of size as a group. Applicable datum features are referenced in a desired order of precedence and serve to relate the PLTZF to the datum reference frame. See Figure 10-39, illustration (a).
- (b) FRTZF. Each lower segment is a feature-relating control that governs the smaller positional tolerance for each feature of size within the pattern (feature-to-feature relationship). Basic dimensions used to relate the PLTZF to specified datums are not applicable to the location of the FRTZF. See Figure 10-39, illustration (b). The toleranced feature shall be within both the PLTZF and the FRTZF. In some instances, portions of the FRTZF may lie outside of the PLTZF and are not usable.

Der Sinn der nebenstehend erklärten Systeme PLTZF und FRTZF wird hiermit komplett infrage gestellt.

Es kann nicht sein,dass mittels solcher "artifizieller" Konstrukte der Anwender gezwungen wird,mehr zu un als eigentlich technisch notwendig vare.

"Composite Tolgrancing" ist eine Totgeburt und gehört im den Mülleimer entsorgt.

Tut mir echt leid,dass ich hier so doll auf den Gefühlen einiger Leute rumtrampeln muss.

Den Bla-bla kann man sich nun wirklich schenken!