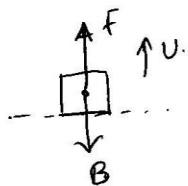


## Προσδιορισμός ανόητων ισχύων κινήσεων

### - Ανύψωση



Η ισχύς που απαιτείται για να μετακινηθεί το ανήλικό βάρος  $B$  με ταχύτητα  $v$ , ανήκεια με τη προπορισμένα σχέση

$$P = F \cdot v \cdot \sin \theta = F \cdot v, \text{ αφού } F \text{ και } v \text{ είναι συνώνυμες}$$

ιδία διάνυσμα και φορά.

Πραγματικά δε πρέπει να γνωρίζεις ένας βαρύς ανόδος, αφού πα τη μετάδοση των κινήσεων δε μετατρέπονται μηχανικά ανοητά γεγονότα (γεναγάτα ή ατέρμονοι ρυθμοί) τα οποία έχουν απώρες. Εποι

$$P = F \cdot v / \eta, \text{ όπου } \eta = 95\text{-}99\%, \text{ είναι μετατρέποντας γεγονότα}$$

$\eta = 50\text{-}90\%$ . Σαν πα τη μετάδοση των κινήσεων χρησιμοποιείται ατέρμονος ρυθμός. Η δύναμη  $F$  κατατά για το βάρος του ανήλικος  $B$  που ανύψωνες.

Πιο εδώκα, σαν πρότεινα για ανέργωση, δεν πρέπει ότι πα κάθε ανθρώπο η βάρα στους  $m = 75 \text{ kg}$  άρα το βάρος  $B = m \cdot g = 75 \cdot 9,81 \frac{\text{kg} \cdot \text{m}}{\text{sec}^2}$  ή  $735,75 \text{ Nt}$ . Προσεγγιστικά μπορεί να δεν πρέπει ότι  $g = 10 \text{ m/sec}^2$ .

Συνεπώς  $F = B = 75 \cdot 10 \cdot K \text{ Nt}$ , όπου  $K$ : αριθμός ατόμων στην ανέργωση (χωρητικότητα ανέργωσης). Εάν στους ανέργους για αντίθετο, η δύναμη αυτή γίνεται ταχύ  $50\%$ . αφού κατά την ανύψωση, το αντίθετο κατέβαινει οπότει συντομεύει στην ανύψωση του ανήλικος με βάρος  $B$ , αρα

$$F = 0,50 \cdot B = 0,50 \cdot 10 \cdot 75 \cdot K, \text{ Nt.}$$

Παραδείγμα. Να υπολογίσεις την απαιτούμενη ισχύς κινήσεων για τη χρήση του σε ανέργωσης 5 ατόμων με ταχύτητα  $0,5 \text{ m/sec}$  και αντίθετο. Η μετάδοση των κινήσεων για ατέρμονα ρυθμούς.

$$\text{Είναι } f = 0,50 \quad B = 0,50 \cdot 75 \cdot 10 \cdot 5 = 1875 \text{ Nt}$$

Για τη γεράσον με απέριμνα κοχλια θεωρούμε  $\eta = 75\%$ . Συνεπώς

$$P = 1875 \text{ Nt} \cdot 0,5 \frac{\text{m}}{\text{sec}} \cdot \frac{1}{0,75} = 1250 \text{ Nt} \cdot \frac{\text{m}}{\text{sec}^2} = 1250 \text{ Kg} \frac{\text{m}^2}{\text{sec}^3} = 1250 \text{ W}$$

### - Αυγήσ

Για την αύγηση υγρού με εδικό βαρός  $\gamma$  ( $\text{Nt/m}^3$ ), με παροχή  $Q$  ( $\text{m}^3/\text{s}$ ) από βάθος  $h$  ( $\text{m}$ ), και αποτύπων τοχύς είναι

$$P = \gamma \cdot Q \cdot h / \eta, \text{ οπου } \eta \text{ βαθμός απόδοσης που περιλαμβάνει τις απώλειες}$$

στο σύστημα σωρτώνσεων, κ.ο.κ. Τυπική τιμή 0,8

Εδικό βαρός υγρού  $\gamma = 9810 \text{ Nt/m}^3$ ,

Εδικό βαρός πετρελαίου  $\gamma = 8000 \text{ Nt/m}^3$

### Παράδειγμα:

Αύγηση υγρού με παροχή  $Q = 120 \text{ m}^3/\text{h}$  και ύψος (μανούφεριο)

$h = 10 \text{ m}$ . Να υπολογιστεί και αποτύπων τοχύς

$$Q = 120 \text{ m}^3/\text{h} = \frac{120}{3600} \frac{\text{m}^3}{\text{sec}} = 0,033 \text{ m}^3/\text{sec} \text{ Δημ}$$

$$P = 9810 \text{ Nt/m}^3 \cdot 0,033 \frac{\text{m}^3}{\text{sec}} \cdot 10 \text{ m} \cdot \frac{1}{0,50} = 6540 \text{ Watt.}$$

Η παροχή είναι υγρού σε αριθμού μέσα από μια διαφύτη  $S (\text{m}^2)$  με

ταχύτητα  $U (\text{m/sec})$  ισούται με:  $Q = U \cdot S \frac{\text{m}^3}{\text{sec}}$

Παράδειγμα: Αύγηση υγρού με σωρτή  $Q = 100 \text{ mm}$  (διάφυτης).

μανούφεριο υψούφεριο διαφορά  $h = 12 \text{ m}$  και ταχύτητα  $U = 9,8 \text{ m/sec}$ .

$$\text{Η παροχή ισούται με: } Q = U \cdot S = U \cdot \pi \cdot \frac{d^2}{4} = 0,8 \frac{\text{m}}{\text{sec}} \cdot \frac{3,14}{4} \cdot 0,1^2 \text{ m}^2 = \\ = 6,28 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3/\text{sec.} \text{ Αποτύπων τοχύς:}$$

$$P = 9810 \frac{\text{Nt}}{\text{m}^3} \cdot \frac{6,28}{1000} \frac{\text{m}^3}{\text{sec}} \cdot 12 \text{ m} \cdot \frac{1}{0,50} = 1478,56 \text{ Watt.}$$

## - Ανεμιστήρες, συμπλεκτές

(2) ανεμιστήρες και οι συμπλεκτές είναι υποδόμες για τη μετάχινην ένσεις αέρου με παροχή  $Q \text{ (m}^3/\text{sec)}$  μέσω διαφοράς πίεσης  $\Delta P \text{ (Nt/m}^2)$ .

Η απαντώντων ισχύς ισούται με  $P = Q \Delta P / h$ , όπου  $h$  είναι τον βαθύτερο απόβολο ο οποίος κυμαίνεται από 60% έως 80%. Για τη διάφορη ηλιόλιπη πίεση υποδομής ή ότι  $1 \text{ bar} = 10^5 \text{ Nt/m}^2$ ,  $1 \text{ mm}$  οργάνων νερού =  $9,81 \text{ Nt/m}^2 \approx 1 \text{ Atm}$

### Παραδείγματα

Ανεμιστήρας στήνει αέρα σε αρχικό ρευματικό διαστήμα  $50\text{cm} \times 60\text{cm}$  με ταχύτητα  $4 \text{ m/sec}$ . Η διαφορά πίεσης ανάρησα στους δύο χώρους είναι  $100 \text{ mm}$  στηρών και ο αντεργεσών απόβολος διαιρείται ίσως με 60%. Να υπολογίσεται η ισχύς του κυνηγρά που απαιτείται.

$$\text{Η παροχή ισούται με: } Q = U \cdot S = 4 \frac{\text{m}}{\text{sec}} \cdot 0,5 \text{ m} \cdot 0,6 \text{ m} = 1,2 \text{ m}^3/\text{sec}$$

$$\text{Η διαφορά πίεσης πίεσης ισούται με } \Delta P = 100 \cdot 9,81 = 981 \text{ Nt/m}^2 \text{ και}$$

$$\text{η απαντώντων ισχύς είναι } P = 1,2 \frac{\text{m}^3}{\text{sec}} \cdot 981 \frac{\text{Nt}}{\text{m}^2} = 1177,2 \frac{\text{Nt m}}{\text{sec}} = 1177,2 \text{ W.}$$

Οι στροφές του κυνηγρά θα ιρίσουν να προσαρμόζονται σε στροφές του φορδίου. Εντούτοις, όταν  $P > 2,5 \text{ kW}$  ή 3 κωνίδια συρραγόζονται τριφασικές κινητήρες και η εξίνικη γίνεται σε ανδρισμόρφη Υ. Αν το φορδί είναι ανδρισμένο στον άξονα του κυνηγρά από την εξίνικη, τότε θα ευδιαρχορρίζεται Υ ο κυνηγράς ανατίνεσσει ροπή συντηρώντας περίπου το  $1/3$  της ονομαστικής του ροπής ( $M_N$ ). Συνεπώς πιθανά να γίνει αρκεί αυτή η ροπή για το φορδί. Στην περίπτωση αυτή εφεύρεται μεγαλύτερος κυνηγρός, ο οποίος αήττησε υπορευτικές συνδιαρυσσόμενες Δ. διαφορετικά, μπορεί ο κυνηγρός να εξινίσει σε λειών, και το φορδί να ανδεξεί στον άξονα σύμφωνα με το κυνηγρό του για βελτίωση σε ανδρισμόρφη Δ. Αυτά βίβαλα ισχύουν για τριφασικούς κινητήρες με την αντίστοιχη τάση σε ανδρισμόρφη Δ. Σε απαλλαγές εξίνικην ισχύα Μεγ.  $\approx 2-2,7$   $M_N$ . Σε ανδρισμό Υ:  $H_Y = \frac{1}{3} H_{M_N}$ , γ' αυτό σύμφωνα με τον κυνηγρός παραγίνεται ροπή χρόνο για τη πυλήτηρα σε ανδρισμόρφη Υ υπό φορδί, θα υπερθερμωθεί, αφού η ροπή του ανατίνεσσει είναι μικρή.

γνωστήρια σε:

$$\cdot M = \frac{P}{\omega}, \quad \omega: \text{γωνιακή ταχύτητα (rad/sec)}, \quad M: \text{πολινή}, \quad P: \text{πόνος (Watts)}$$

$$\text{επειδή } \omega = \frac{2\pi n}{60}, \quad n: \text{στροφές/λεπτό} \quad \text{προκύπτει } M = 9,55 \frac{P}{n}$$

Επίσης για τον αριθμό των πλημμυρών ισχύουν:

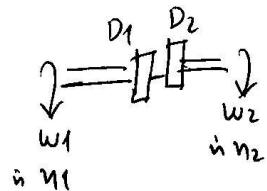
$$n = n_s \left(1 - \frac{s}{100}\right), \quad n_s = \frac{3000}{P/2}, \quad s: \text{αριθμός, } n_s: \text{αριθμός ταχύτητα (στροφές/λεπτό)}$$

$P/2$  αριθμός γωνιών πλημμυρών

$$s = 100 \left(1 - \frac{n}{n_s}\right), \quad s \approx \frac{P}{P_N} S_N \approx \frac{M}{M_N} S_N, \quad \text{όπου με δίκια } N \text{ τα μεγάλη αναφέρονται στα πολιτισμένα ψεύτικα}$$

Σχετικά με την πλημμυρική ταχύτητα

Στην περιστροφή, ο κύμπηρας μπορεί να τίθεται με ταχύτητα γωνιακή  $\omega_1 = 2\pi \frac{n_1}{60}$ , (rad/sec) και  $n_1$ : στροφές/min. και το φορτίο με γωνιακή ταχύτητα  $\omega_2 = 2\pi \frac{n_2}{60}$ ,  $n_2$ : στροφές/λεπτό του φορτού. Η μετατροπή



της περιστροφικής ταχύτητας επιτυχάνεται με γραπτή για τη σύσταση της ισχύος

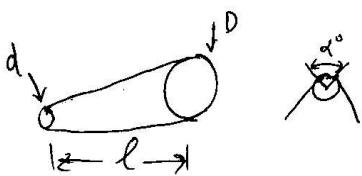
$$\frac{n_1}{n_2} = \frac{\omega_1}{\omega_2} = \frac{D_2}{D_1}, \quad \text{όπου } D_1 \text{ και } D_2 \text{ είναι η διαμέτρος των αντιστοιχών γραμματίων.}$$

Οι γραμμές και οι αριθμοί με μεταφορά των κίνησών από έναν στον άλλον. Εάντας γραμμές ο θετικός κίνησης με ταχύτητα  $U$  (m/sec) και πλαίσιο κίνησης από έναν στον άλλον στοιχείο  $D$  (m) ή ακριβείς  $R$  (m) του περιστρέφοντα με γωνιακή ταχύτητα  $n$  (rad/sec) ή  $n_1$  (rpm)

$$\text{Τότε ισχύει: } U = W \cdot R = D \cdot \pi \cdot \frac{n}{60} \quad (\text{m/sec})$$



$$\text{Ισχύει } \alpha = 180^\circ - 60^\circ \frac{d-D}{l}, \quad \text{όπου } \alpha \text{ το τόξο}$$



του ιμάντα στη μήκη προσθήτων

— Αριστούργητος μηχανή:

Κυριότερη πληροφορία:  $Q=150 \text{ mm}$   $U=1 \text{ m/sec}$   $h=60 \text{ m}$

2) Αριστούργητος Ρύνκος Ηε σημείος  $1450-1460 \text{ rpm}$

$$Q=U \cdot S = 1 \text{ m/sec} \cdot 3,14 \cdot \frac{0,15^2}{4} \text{ m}^2 = 0,0176625 \frac{\text{m}^3}{\text{sec}}$$

$$P = 9810 \cdot 0,0176625 \cdot 60 / 95 = 20792 \text{ W} \rightarrow 20,7 \text{ kW}$$

ρ) Επιζητήστε μηχανή ανά ημέρα 9.13 An' ευθείας εκκίνηση

Επιζητήστε μηχανή  $22 \text{ kW}$ . Μέγεθος  $1802$

Άγονας οργάνων  $\rightarrow$  IMB3 Προστασία  $\rightarrow$  IP54 και IP55

Αριστούργητης ανά εκκίνηση  $\delta \omega$  υπόχει πρόσβαση ποντίσ  
σαν στάινον

Ανά ημέρα 9.13:  $n_N = 1455 \text{ rpm}$   $\eta_N = 91,2\%$   $\omega s \varphi_N = 0,85$

$$T_N = 144 \text{ Nm} \quad T_{\Sigma} = 7,6 \cdot T_N = 374,4 \text{ Nm} \quad I_{\Sigma} = 64 \cdot I_N = 275,2 \text{ A}$$

γ) Βασικά ηδηστριώδε χαρακτηριστικά στο δεδομένο ψηφίστο:  $\frac{P}{P_N} = 0,94$

Ανά ημέρα 9.33  $\eta = 0,89$   $\omega s \varphi = 0,83$  αριθ

$$P_{η3} = \frac{20,7}{0,89} = 23,26 \text{ kW} \quad Q = P_{η3} \cdot \omega s \varphi = 23,26 \cdot 24 / (65 \cdot 0,83) = 15,63 \text{ kWdc}$$

$$I = \frac{23260}{\sqrt{3} \cdot 400 \cdot 0,83} = 40,45 \text{ A} \quad \text{Ανά } n_N \text{ έτσι } S_N = \frac{1500 - 1455}{1500} = 0,03 \text{ ή } 3\%$$

$$S = S_N \frac{P}{P_N} = 3 \cdot 0,94 = 2,82 \% \quad \eta = \eta_N / (1 - S) = 1500 / (1 - 0,0282) = 1457,7 \text{ rpm}$$

$$T = \frac{P}{\omega} = \frac{20700}{2 \pi \frac{1457,7}{60}} = 135,67 \text{ Ntm} \rightarrow \text{Ποντίσ προστίου}$$

δ) Εξινούμ ρε γΔ . Ορίσα να γέργκεται μηδενί στο προβλήμα των κυμάτων να εκπονείται. Ως είναι

$$T_{\text{εκ}} = \frac{374,4}{3} = 124,8 < 135,67 \text{ (Τροχανού)} \quad \text{όπως σε μηδενί να επιτελείται ο κυμάτων των } 22 \text{ KW} \quad \text{Επιτρέπεται } 30 \text{ KW με:}$$

$$\eta_N = 1465 \text{ ζρμ } \eta_N = 91,8 \% \quad \cos \varphi_N = 0,86 \quad T_N = 196 \text{ Ntm}$$

$$T_{\text{εκ}} = 2,7 \cdot 196 = 529,2 \text{ Ntm} \quad T_{\text{εκ}} = 6,4 \cdot 58 = 371,2 \text{ A} \quad \text{όπως}$$

$$T_{\text{εκγΔ}} = \frac{529,2}{3} = 176,4 > 135,67 \text{ (Τροχανού)} \quad \text{όπως OK}$$

Υπολογισμός βασικών γραμμών: Ανώ τελ 9.33 έννοια.  $\frac{P}{P_N} = \frac{20,7}{30} = 0,69$

$$\eta = 0,87 \quad \cos \varphi = 0,8 \quad P_{\text{ηλ}} = 23,26 \text{ KW}$$

$$Q = 23,26 \cdot \cos(60^\circ, 0,8) = 17,445 \text{ KWατ} \quad I = \frac{23,26}{\sqrt{3} \cdot 400 \cdot 0,8} = 0,42 \text{ A}$$

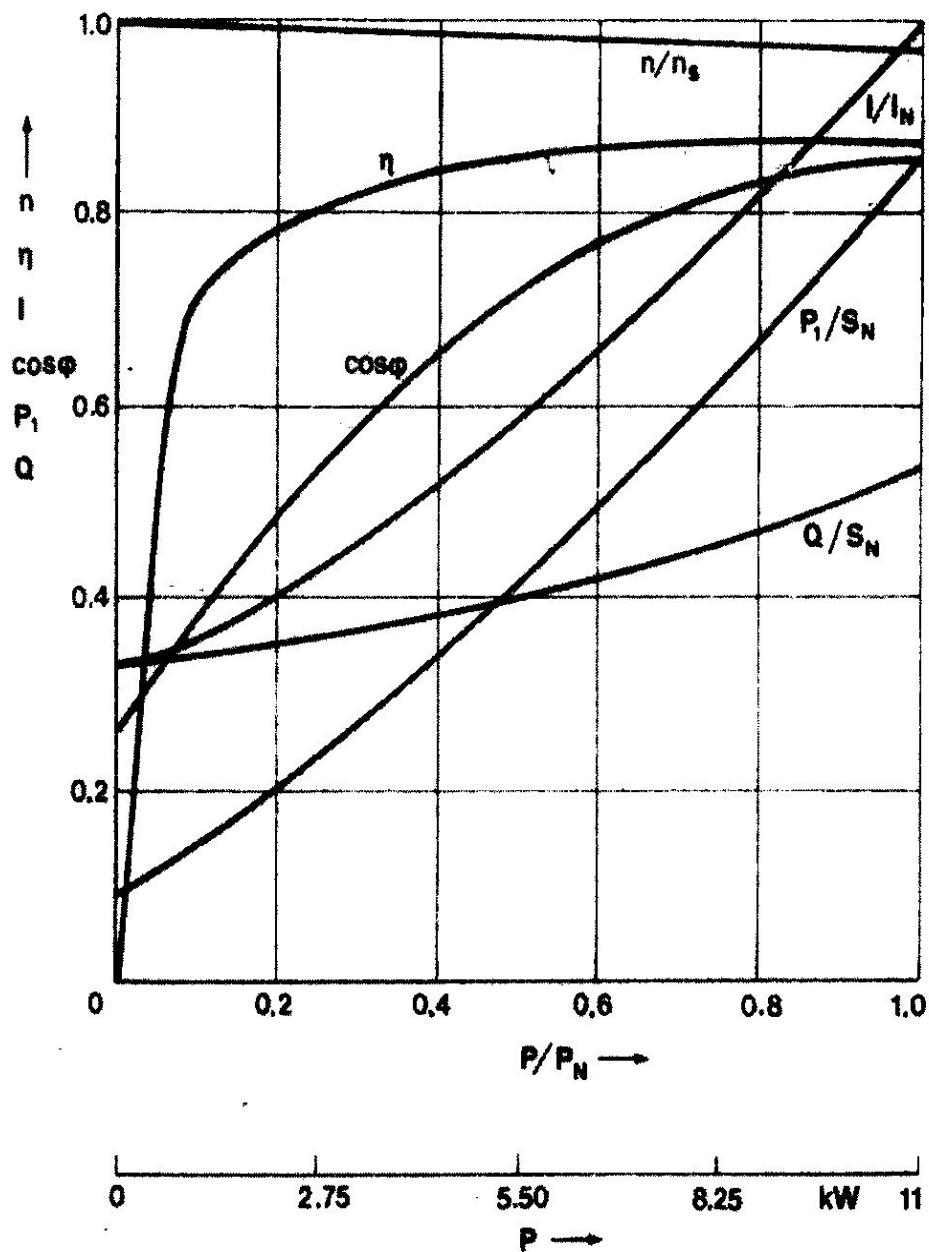
$$S_N = \frac{1500 - 1465}{1500} = 0,023 \text{ ή } 2,3 \% \quad S = S_N \frac{P}{P_N} = 2,3 \cdot 0,69 = 1,587 \%$$

$$\eta = \eta_N (1 - S) = 1500 \cdot (1 - 0,01587) = 1476,2 \text{ ζρμ}$$

$$T = \frac{20,700}{6,28 \frac{1476,2}{60}} = 134,7 \text{ Ntm} \quad \text{Ηειδείται ότι ταυτίζεται με το } T_{\text{εκ}} > T_{\text{εκγΔ}}$$

ε) Προσταίται ρε A.D.K του αριθμητικού πολυτιμούντος.

Ανώ η Ν. 9.20 Επιτρέπεται μετατόπιση  $I_N = 50 \text{ A}$  Ρεαλικός δερμικός = 42 A. Ρέωμα σύγχρονη ΗΗ στοιχίου 600 A. Ως αρίστη το  $I_K$  να είναι τουτού τοιχίου 600 A. Μέσων αναρρίχησης παραχτύνοντας ταχύτηταν 160 A.



Σχ. 9.33 Χαρακτηριστικές τιμές ασύγχρονου κινητήρα σαν συνάρτηση της φόρτισης  $P$ : Υπολογισμένες τιμές του παραδείγματος 9.1.  
η στροφές,  $\eta$ , σύγχρονες στροφές, η συντελεστής απόδοσης,  $\cos\phi$  συντελεστής ισχύος,  $I$  ρεύμα,  $I_N$  ονομαστικό ρεύμα,  $P_1$  ισχύς δικτύου,  $Q$  δεργη ισχύς,  $S_N$  φαινομένη ισχύς δικτύου.

ΠΙΝ. 9.13 Στοιχεία τριφασικών χινιτρίδων βραχιονικλωμένου κλαβίου, επιφρενικής ψηξής, με εοκιτερύχιο ανεμιστήρα, χλόστης μόνιμος Β, τιμές κατασκευαστή.  
 $2P = 4$  πόλοι,  $n_s = 1500$  στρ./min,  $fR = 50$  Hz.

kW	HP	Mέγεθος	Κλάση ροπής	Ροπή αδράνειας	Ταχύτητα σε ονομ. φορτίο	Βαθμός απόδοσης	συνφ	Ονομ. Ρεύμα	Ονομ. Ροπή	Ροπή εκκίνησης	Ρεύμα εκκίνησης	Ροπή αναστροφής	
0,06	1/12	56	13	0,00027	1320	58	0,74	0,22	0,43	1,9	2,8	2,0	3,0
0,09	1/8			0,00027	1320	59	0,74	0,31	0,64	2,1	3,3	2,1	3,0
0,12	1/6	63	13	0,0003	1315	56	0,75	0,44	0,88	1,9	3,0	1,9	3,5
0,18	1/4			0,0004	1320	60	0,75	0,61	1,3	2,0	3,2	2,0	4,1
0,25	1/3	71	13	0,0006	1325	62	0,78	0,79	1,8	1,7	3,2	1,7	4,8
0,37	1/2			0,0008	1375	66	0,76	1,12	2,5	2,0	3,7	2,0	6,0
0,55	3/4	80	16	0,0015	1400	71	0,80	1,47	3,7	2,3	4,7	2,4	8,0
0,75	1			0,0018	1400	74	0,80	1,95	5,1	2,5	5,0	2,6	9,4
1,1	1,5	90 S	16	0,0028	1410	75	0,81	2,8	7,5	2,1	5,0	2,5	12,3
1,5	2	90 L	16	0,0035	1405	75	0,82	3,7	10	2,2	4,9	2,6	15,6
2,2	3	100 L	16	0,0048	1415	79	0,82	5,2	15	2,2	6,0	2,6	22
3	4	100 L	16	0,0058	1415	81	0,81	6,8	20	2,7	6,2	3,0	24
4	5,5	112 M	16	0,011	1435	83	0,80	9,2	27	2,9	7,0	3,0	29
5,5	7,5	132 S	16	0,023	1450	84	0,85	11,7	36	2,2	7,0	2,8	39
7,5	10	132 M	16	0,028	1450	86	0,85	15,6	49	2,4	7,7	3,1	53
11	15	160 M	16	0,05	1460	88	0,84	22,5	72	2,4	7,6	3,0	74
15	20	160 L	16	0,07	1460	89	0,85	30	98	2,2	7,7	2,9	90
18,5	25	180 M	16	0,13	1455	90,5	0,84	37	121	2,6	6,2	2,5	165
22	30	180 L	16	0,15	1455	91,2	0,85	43	144	2,6	6,4	2,5	180
30	40	200 L	16	0,24	1465	91,8	0,86	58	196	2,7	6,4	2,5	240
37	50	225 S	16	0,44	1470	92,3	0,86	71	240	2,7	6,7	2,5	300
45	60	225 M	16	0,52	1470	93	0,87	85	292	2,7	6,7	2,5	330
55	75	250 M	16	0,79	1475	93,5	0,87	102	356	2,7	6,7	2,5	435
75	100	280 S	16	1,4	1480	94,3	0,86	140	484	2,5	6,7	2,5	610
90	125	280 M	16	1,6	1480	94,6	0,86	168	581	2,5	6,8	2,5	660
110	150	315 S	16	2,2	1485	94,7	0,86	205	707	2,5	6,7	2,5	830
132	180	315 M	16	2,7	1485	95,1	0,87	240	849	2,5	6,9	2,5	910
160	220	315 L	16	3,2	1485	95,5	0,87	295	1030	2,5	7,0	2,5	1060
200	270	315 L	16	4,2	1485	95,8	0,87	365	1290	2,6	7,0	2,5	1200
250	340	355 L	13	6,0	1488	96	0,88	450	1610	2,1	7,0	2,6	1590
315	428	355 L	13	7,4	1488	96,3	0,88	560	2020	2,1	7,0	2,6	1790
355	483	400 L	13	12	1490	96,3	0,88	640	2280	2,1	7,0	2,6	2120
400	544	400 L	13	14	1490	96,5	0,88	720	2560	2,1	7,0	2,6	2260